

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number : 11-344829

(43)Date of publication of application : 14.12.1999

(51)Int.Cl.

G03G 9/08
G03G 9/087
G03G 15/02
G03G 15/06
G03G 15/08
G03G 15/08
G03G 15/08
G03G 15/16
G03G 15/20
G03G 21/10

(21)Application number : 11-091703

(71)Applicant : CANON INC

(22)Date of filing : 31.03.1999

(72)Inventor : ONO MANABU
KAWAMOTO KEIJI
HANDA TOMOHITO
HASHIMOTO AKIRA
YOSHIDA SATOSHI

(30)Priority

Priority number : 10 89122 Priority date : 02.04.1998 Priority country : JP

(54) TONER FOR DEVELOPING ELECTROSTATIC CHARGE IMAGE AND IMAGE FORMING METHOD THEREFOR

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To improve fixability and anti-offsetting property, to stably obtain a high quality image over a long period of time and to enable high application to an electrophotographic process which does not adversely affect photoreceptors, a toner support and an intermediate transfer body.

SOLUTION: This toner for developing an electrostatic charge image has toner particles contg. at least a bonding resin, a colorant and a wax component. The toner has 2-6 μm average particle diameter on the number average of equivalent circle diameter in the particle diameter frequency distribution on the number basis, the standard deviation of particle diameter is less than 2.6, the average circularity in the circularity frequency distribution is 0.970-0.995 and the standard deviation of circularity is less than 0.030. The amt. of a residual monomer in the toner is has than or equal to 500 ppm. At observing of the sections of the toner particles using a transmission electron microscope, the wax component is dispersed island-like in the bonding resin.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination] 05.06.2003

[Date of sending the examiner's decision of rejection] 17.01.2006

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or

(19) 日本国特許庁 (J P)

(12) 公開特許公報 (A)

(11) 特許出願公開番号

特開平11-344829

(43) 公開日 平成11年(1999)12月14日

(51) Int.Cl. ⁸	識別記号	F I	
G 0 3 G	9/08	G 0 3 G	9/08
	9/087		15/02
	15/02		1 0 1
	15/06		15/06
	15/08		1 0 1
			15/08
			5 0 1 D
			5 0 4 A
審査請求 未請求 請求項の数51 O L (全 28 頁) 最終頁に続く			

(21) 出願番号	特願平11-91703	(71) 出願人	000001007 キヤノン株式会社 東京都大田区下丸子3丁目30番2号
(22) 出願日	平成11年(1999)3月31日	(72) 発明者	大野 学 東京都大田区下丸子3丁目30番2号キヤノン株式会社内
(31) 優先権主張番号	特願平10-89122	(72) 発明者	河本 恵司 東京都大田区下丸子3丁目30番2号キヤノン株式会社内
(32) 優先日	平10(1998)4月2日	(72) 発明者	半田 智史 東京都大田区下丸子3丁目30番2号キヤノン株式会社内
(33) 優先権主張国	日本 (J P)	(74) 代理人	弁理士 丸島 儀一
		最終頁に続く	

(54) 【発明の名称】 静電荷像現像用トナー及び画像形成方法

(57) 【要約】

【課題】 定着性と耐オフセット性を向上し、高品質な画像を長期にわたって安定して実現し、感光体やトナー担持体、更には、中間転写体等に悪影響を及ぼさない電子写真プロセスに高度に適用を可能とする静電荷像現像用トナーを提供することにある。

【解決手段】 少なくとも結着樹脂、着色剤及びワックス成分を含有するトナー粒子を有する静電荷像現像用トナーにおいて、該トナーが、個数基準の粒径頻度分布における円相当径個数平均において、2～6 μ mの平均粒径を有しており、粒径標準偏差が2.6未満であり、円形度頻度分布における平均円形度が0.970～0.995で、円形度標準偏差が0.030未満であって、トナーの中の残存モノマーが500ppm以下であり、透過型電子顕微鏡 (TEM) を用いたトナー粒子の断面観察において、該ワックス成分が、結着樹脂中に島状に分散されていることを特徴とする。

【特許請求の範囲】

【請求項 1】 少なくとも結着樹脂、着色剤及びワックス成分を含有するトナー粒子を有する静電荷像現像用トナーにおいて、

該トナーが、個数基準の粒径頻度分布における円相当径個数平均において、 $2 \sim 6 \mu\text{m}$ の平均粒径を有しており、粒径標準偏差が 2.6 未満であり、円形度頻度分布における平均円形度が $0.970 \sim 0.995$ で、円形度標準偏差が 0.030 未満であって、トナー中の残存モノマーが 500 ppm 以下であり、透過型電子顕微鏡 (TEM) を用いたトナー粒子の断層面観察において、該ワックス成分が、結着樹脂中に島状に分散されていることを特徴とする静電荷像現像用トナー。

【請求項 2】 該トナーが、円形度頻度分布において $0.980 \sim 0.995$ の平均円形度を有することを特徴とする請求項 1 に記載の静電荷像現像用トナー。

【請求項 3】 該トナー中の残存モノマーが、 200 ppm 以下であることを特徴とする請求項 1 又は 2 に記載の静電荷像現像用トナー。

【請求項 4】 該トナー中の残存モノマーが、 50 ppm 以下であることを特徴とする請求項 1 又は 2 に記載の静電荷像現像用トナー。

【請求項 5】 該ワックス成分が、結着樹脂 100 重量部に対して $1 \sim 30$ 重量部含有されていることを特徴とする請求項 1 乃至 4 のいずれかに記載の静電荷像現像用トナー。

【請求項 6】 該ワックス成分が、結着樹脂 100 重量部に対して $4 \sim 20$ 重量部含有されていることを特徴とする請求項 1 乃至 4 のいずれかに記載の静電荷像現像用トナー。

【請求項 7】 該トナーが、ポリカーボネート系樹脂を含有していることを特徴とする請求項 1 乃至 6 のいずれかに記載の静電荷像現像用トナー。

【請求項 8】 該トナーが、結着樹脂 100 重量部に対して $0.1 \sim 50$ 重量部のポリカーボネート系樹脂を含有していることを特徴とする請求項 1 乃至 6 のいずれかに記載の静電荷像現像用トナー。

【請求項 9】 該ポリカーボネート系樹脂のゲルパーミエーションクロマトグラフィー (GPC) によるピーク分子量が $1000 \sim 500,000$ であることを特徴とする請求項 7 又は 8 に記載の静電荷像現像用トナー。

【請求項 10】 透過型電子顕微鏡 (TEM) を用いたトナー粒子の断層面観察において、フロー式粒子像測定装置で測定されるトナーの重量基準の円相当重量平均径 (D_4) に対し、 $0.9 \leq R/D_4 \leq 1.1$ の関係を満たす長径 $R (\mu\text{m})$ を呈するトナー粒子の断層面を 10ヶ所選び、選び出したトナー粒子の断層面中に存在するワックス成分に起因する相分離構造のうち、最も大きいものの長径 r をそれぞれ計測し、求

められた r を用いて r/R を計算し、その相加平均値 $(r/R)_{st}$ が、

$$0.05 \leq (r/R)_{st} \leq 0.95$$

を満たすように、該ワックス成分が、結着樹脂中に球形、又は、紡錘形で島状に分散していることを特徴とする請求項 1 乃至 9 のいずれかに記載の静電荷像現像用トナー。

【請求項 11】 透過型電子顕微鏡 (TEM) を用いたトナー粒子の断層面観察において、フロー式粒子像測定装置で測定されるトナーの重量基準の円相当重量平均径 (D_4) に対し、 $0.9 \leq R/D_4 \leq 1.1$ の関係を満たす長径 $R (\mu\text{m})$ を呈するトナー粒子の断層面を 10ヶ所選び、選び出したトナー粒子の断層面中に存在するワックス成分に起因する相分離構造のうち、最も大きいものの長径 r をそれぞれ計測し、求められた r を用いて r/R を計算し、その相加平均値 $(r/R)_{st}$ が、

$$0.25 \leq (r/R)_{st} \leq 0.90$$

を満たすように、該ワックス成分が、結着樹脂中に球形、又は、紡錘形で島状に分散していることを特徴とする請求項 1 乃至 9 のいずれかに記載の静電荷像現像用トナー。

【請求項 12】 少なくとも、外部より帯電部材に電荷を印加し、静電潜像担持体に帯電を行う帯電工程と；帯電された静電潜像担持体に静電潜像を形成する潜像形成工程と；静電潜像をトナー担持体に担持されたトナーにより現像し、トナー像を静電潜像担持体上に形成する現像工程と；静電潜像担持体上のトナー像を中間転写体に転写する第 1 の転写工程と；該中間転写体上のトナー像を転写材に転写する第 2 の転写工程及び；転写材上のトナー像を加熱定着する定着工程を有する画像形成方法において、

該トナーが、少なくとも結着樹脂、着色剤及びワックス成分を含有するトナー粒子を有しており、

該トナーが、個数基準の粒径頻度分布における円相当径個数平均において、 $2 \sim 6 \mu\text{m}$ の平均粒径を有しており、粒径標準偏差が 2.6 未満であり、円形度頻度分布における平均円形度が $0.970 \sim 0.995$ で、円形度標準偏差が 0.030 未満であって、トナー中の残存モノマーが 500 ppm 以下であり、透過型電子顕微鏡 (TEM) を用いたトナー粒子の断層面観察において、該ワックス成分が、結着樹脂中に島状に分散されていることを特徴とする画像形成方法。

【請求項 13】 該トナーが、円形度頻度分布において $0.980 \sim 0.995$ の平均円形度を有することを特徴とする請求項 12 に記載の画像形成方法。

【請求項 14】 該トナー中の残存モノマーが、 200 ppm 以下であることを特徴とする請求項 12 又は 13 に記載の画像形成方法。

【請求項 15】 該トナー中の残存モノマーが 50 ppm

m以下であることを特徴とする請求項 1 2 又は 1 3 に記載の画像形成方法。

【請求項 1 6】 該ワックス成分が、結着樹脂 1 0 0 重量部に対して 1 ~ 3 0 重量部含有されていることを特徴とする請求項 1 2 乃至 1 5 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 1 7】 該ワックス成分が、結着樹脂 1 0 0 重量部に対して 4 ~ 2 0 重量部含有されていることを特徴とする請求項 1 2 乃至 1 5 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 1 8】 該トナーが、ポリカーボネート系樹脂を含有していることを特徴とする請求項 1 2 乃至 1 7 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 1 9】 該トナーが、結着樹脂 1 0 0 重量部に対して 0. 1 ~ 5 0 重量部のポリカーボネート系樹脂を含有していることを特徴とする請求項 1 2 乃至 1 7 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 2 0】 該ポリカーボネート系樹脂のゲルパーミエーションクロマトグラフィー (GPC) によるピーク分子量が 1 0 0 0 ~ 5 0 0, 0 0 0 であることを特徴とする請求項 1 8 又は 1 9 に記載の画像形成方法。

【請求項 2 1】 透過型電子顕微鏡 (TEM) を用いたトナー粒子の断層面観察において、フロー式粒子像測定装置で測定されるトナーの重量基準の円相当重量平均径 (D_4) に対し、 $0. 9 \leq R/D_4 \leq 1. 1$ の関係を満たす長径 R (μm) を呈するトナー粒子の断層面を 1 0 ヶ所選び、選び出したトナー粒子の断層面中に存在するワックス成分に起因する相分離構造のうち、最も大きいものの長径 r をそれぞれ計測し、求められた r を用いて r/R を計算し、その相加平均値 $(r/R)_{st}$ が、

$$0. 0 5 \leq (r/R)_{st} \leq 0. 9 5$$

を満たすように、該ワックス成分が、結着樹脂中に球形、又は、紡錘形で島状に分散していることを特徴とする請求項 1 2 乃至 2 0 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 2 2】 透過型電子顕微鏡 (TEM) を用いたトナー粒子の断層面観察において、フロー式粒子像測定装置で測定されるトナーの重量基準の円相当重量平均径 (D_4) に対し、 $0. 9 \leq R/D_4 \leq 1. 1$ の関係を満たす長径 R (μm) を呈するトナー粒子の断層面を 1 0 ヶ所選び、選び出したトナー粒子の断層面中に存在するワックス成分に起因する相分離構造のうち、最も大きいものの長径 r をそれぞれ計測し、求められた r を用いて r/R を計算し、その相加平均値 $(r/R)_{st}$ が、

$$0. 2 5 \leq (r/R)_{st} \leq 0. 9 0$$

を満たすように、該ワックス成分が、結着樹脂中に球形、又は、紡錘形で島状に分散していることを特徴とする請求項 1 2 乃至 2 0 のいずれかに記載の画像形成方

法。

【請求項 2 3】 現像領域におけるトナー担持体の表面の移動速度が、静電潜像担持体表面の移動速度に対し、1. 0 5 ~ 3. 0 倍の速度であり、該トナー担持体の表面粗度 R_a (μm) が 1. 5 以下であることを特徴とする請求項 1 2 乃至 2 2 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 2 4】 該トナー担持体と対向して、強磁性金属ブレードを微小間隔をもって配することを特徴とする請求項 1 2 乃至 2 3 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 2 5】 該トナー担持体と対向して、弾性体からなるブレードを当接することを特徴とする請求項 1 2 乃至 2 3 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 2 6】 静電潜像担持体とトナー担持体とが、微小な間隙を有して配されており、交番電界を印加しながら現像が行われることを特徴とする請求項 1 2 乃至 2 5 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 2 7】 該帯電工程が、帯電部材を静電潜像担持体に接触させて、外部より帯電部材に電圧を印加し、静電潜像担持体を帯電する工程であることを特徴とする請求項 1 2 乃至 2 6 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 2 8】 第 2 の転写工程において、中間転写体上のトナー像を転写材に転写装置を用いて転写する際、該中間転写体と転写装置とが、該転写材を介して当接していることを特徴とする請求項 1 2 乃至 2 7 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 2 9】 該定着工程が、オフセット防止用液体の供給が無く、定着器クリーナーを有さない加熱定着装置により、トナー像を転写材に加熱定着する工程であることを特徴とする請求項 1 2 乃至 2 8 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 3 0】 該定着工程が、固定支持された加熱体と、該加熱体に対向圧接し、フィルムを介して該加熱体に密着させる加圧部材により、トナー像を転写材に加熱定着する工程であることを特徴とする請求項 1 2 乃至 2 9 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 3 1】 第 1 の転写工程後、静電潜像担持体上の未転写の残留トナーをクリーニングして回収し、回収したトナーを再度現像工程において利用するトナーリユース機構を有することを特徴とする請求項 1 2 乃至 3 0 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 3 2】 少なくとも、外部より帯電部材に電荷を印加し、静電潜像担持体に帯電を行う帯電工程と；帯電された静電潜像担持体に静電潜像を形成する潜像形成工程と；静電潜像をトナー担持体に担持されたトナーにより現像し、トナー像を静電潜像担持体上に形成する現像工程と、；静電潜像担持体上のトナー像を転写材に転写する転写工程及び；転写材上のトナー像を加熱定着する定着工程を有する画像形成方法において、該トナーが、少なくとも結着樹脂、着色剤及びワックス

成分を含有するトナー粒子を有しており、
該トナーが、個数基準の粒径頻度分布における円相当径個数平均において、 $2 \sim 6 \mu\text{m}$ の平均粒径を有しており、粒径標準偏差が 2.6 未満であり、円形度頻度分布における平均円形度が $0.970 \sim 0.995$ で、円形度標準偏差が 0.030 未満であって、トナー中の残存モノマーが 500 ppm 以下であり、
透過型電子顕微鏡（TEM）を用いたトナー粒子の断層面観察において、該ワックス成分が結着樹脂中に島状に分散されていることを特徴とする画像形成方法。

【請求項 33】 該トナーが、円形度頻度分布において $0.980 \sim 0.995$ の平均円形度を有することを特徴とする請求項 32 に記載の画像形成方法。

【請求項 34】 該トナー中の残存モノマーが 200 ppm 以下であることを特徴とする請求項 32 又は 33 に記載の画像形成方法。

【請求項 35】 該トナー中の残存モノマーが 50 ppm 以下であることを特徴とする請求項 32 又は 33 に記載の画像形成方法。

【請求項 36】 該ワックス成分が、結着樹脂 100 重量部に対して $1 \sim 30$ 重量部含有されていることを特徴とする請求項 32 乃至 35 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 37】 該ワックス成分は、結着樹脂 100 重量部に対して $4 \sim 20$ 重量部含有されていることを特徴とする請求項 32 乃至 35 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 38】 該トナーが、ポリカーボネート系樹脂を含有していることを特徴とする請求項 32 乃至 37 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 39】 該トナーが、結着樹脂 100 重量部に対して $0.1 \sim 50$ 重量部のポリカーボネート系樹脂を含有していることを特徴とする請求項 32 乃至 37 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 40】 該ポリカーボネート系樹脂のゲルパミエーションクロマトグラフィー（GPC）によるピーク分子量が $1000 \sim 500,000$ であることを特徴とする請求項 38 又は 39 に記載の画像形成方法。

【請求項 41】 透過型電子顕微鏡（TEM）を用いたトナー粒子の断層面観察において、
フロー式粒子像測定装置で測定されるトナーの重量基準の円相当重量平均径（ $D4$ ）に対し、 $0.9 \leq R/D4 \leq 1.1$ の関係を満たす長径 $R (\mu\text{m})$ を呈するトナー粒子の断層面を 10 ヶ所選び、選び出したトナー粒子の断層面中に存在するワックス成分に起因する相分離構造のうち、最も大きいものの長径 r をそれぞれ計測し、求められた r を用いて r/R を計算し、その相加平均値 $(r/R)_{st}$ が、

$$0.05 \leq (r/R)_{st} \leq 0.95$$

を満たすように、該ワックス成分が、結着樹脂中に球

形、又は、紡錘形で島状に分散していることを特徴とする請求項 32 乃至 40 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 42】 透過型電子顕微鏡（TEM）を用いたトナー粒子の断層面観察において、
フロー式粒子像測定装置で測定されるトナーの重量基準の円相当重量平均径（ $D4$ ）に対し、 $0.9 \leq R/D4 \leq 1.1$ の関係を満たす長径 $R (\mu\text{m})$ を呈するトナー粒子の断層面を 10 ヶ所選び、選び出したトナー粒子の断層面中に存在するワックス成分に起因する相分離構造のうち、最も大きいものの長径 r をそれぞれ計測し、求められた r を用いて r/R を計算し、その相加平均値 $(r/R)_{st}$ が、

$$0.25 \leq (r/R)_{st} \leq 0.90$$

を満たすように、該ワックス成分が、結着樹脂中に球形、又は、紡錘形で島状に分散していることを特徴とする請求項 32 乃至 41 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 43】 現像領域におけるトナー担持体の表面の移動速度が、静電潜像担持体表面の移動速度に対し、 $1.05 \sim 3.0$ 倍の速度であり、該トナー担持体の表面粗度 $Ra (\mu\text{m})$ が 1.5 以下であることを特徴とする請求項 32 乃至 42 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 44】 該トナー担持体と対向して、強磁性金属ブレードを微小間隔をもって配することを特徴とする請求項 32 乃至 43 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 45】 該トナー担持体と対向して、弾性体からなるブレードを当接することを特徴とする請求項 32 乃至 44 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 46】 静電潜像担持体とトナー担持体とが、微小な間隙を有して配されており、交番電界を印加しながら現像が行われることを特徴とする請求項 32 乃至 45 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 47】 該帯電工程が、帯電部材を静電潜像担持体に接触させて、外部より帯電部材に電圧を印加し、静電潜像担持体を帯電する工程であることを特徴とする請求項 32 乃至 46 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 48】 該転写工程において、静電潜像担持体上のトナー像を転写材に転写装置を用いて転写する際、該静電潜像担持体と転写装置とが、該転写材を介して当接していることを特徴とする請求項 32 乃至 47 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 49】 該定着工程が、オフセット防止用液体の供給が無く、定着器クリーナーを有さない加熱定着装置により、トナー像を転写材に加熱定着する工程であることを特徴とする請求項 32 乃至 48 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 50】 該定着工程が、固定支持された加熱体と、該加熱体と対向圧接し、フィルムを介して該加熱体

に密着させる加圧部材により、トナー像を転写材に加熱定着する工程であることを特徴とする請求項 3 2 乃至 4 9 のいずれかに記載の画像形成方法。

【請求項 5 1】 転写工程後、静電潜像担持体上の未転写の残留トナーをクリーニングして回収し、回収したトナーを再度現像工程において利用するトナーリユース機構を有することを特徴とする請求項 3 2 乃至 5 0 のいずれかに記載の画像形成方法。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】本発明は電子写真法、静電記録法、磁気記録法などを利用した記録方法に用いられるトナー及び画像形成方法に関するものである。詳しくは本発明は予め静電潜像担持体上にトナー像を形成後、転写材上に転写させて画像形成する複写機、プリンター、ファックスに用いられるトナー及び画像形成方法に関する。

【0002】

【従来の技術】従来、電子写真法としては多数の方法が知られているが、一般には光導電性物質を利用し、種々の手段により感光体上に電氣的潜像を形成し、次いで、該潜像をトナーで現像を行って可視像化し、必要に応じて紙などの転写材にトナー像を転写した後に、熱／圧力により転写材上にトナー像を定着して最終画像を得るものである。

【0003】近年、電子写真法を用いた複写機、プリンター、ファックスは、カラー化の需要が高まると共に多種多様なペーパーマテリアルに対応できることが要求されている。しかしながら、各カラートナーはその処方差により転写性が異なる上、転写材であるペーパーマテリアルによってその最適転写条件にずれを生じる。例えば、厚紙やOHPフィルムではその最適転写電流値は高い値になるが、薄い紙では低い値となる傾向があり、機器本体の転写条件を厚紙やOHPフィルムに対して最適化すると、薄い紙を用いた時に一旦転写材上に転写されたトナーが静電潜像担持体上に戻ってしまう「再転写」と呼ばれる現象を生じたり、得られた画像周辺部にトナーが飛散してしまう「飛び散り」と呼ばれる現象を生じる。また、逆に転写条件を薄い紙に対して最適化すると厚紙やOHPフィルムを用いた時、静電潜像担持体から転写材への転写効率が低下し、画像濃度や解像性に問題を生じる。

【0004】ところで、プリンター装置はレーザービームやLEDを用いたものが最近の市場の主流となると共に、複写機においては高機能化に伴いデジタル方式が採用される様になり、今まで以上に高解像度が求められている。従って、この様な点から現像方式にも高精細が要求されるに至っている。そこで、特にデジタル方式のプリンターや複写機等では、静電潜像の高精細化を図る目的で感光層の薄膜化が進んできている。このような薄膜

感光体を用いた場合では静電潜像の電位コントラストが低下するため、現像に用いるトナーはより現像性の高いトナーが望まれる。

【0005】特に、一成分現像方式では、現像時にトナーが鎖状（一般には「穂立ち」と呼ばれている）となって現像されるため、画像横方向の解像度が立て方向に比べて悪くなり易く、また、ベタ黒画像に比べライン画像上へはトナーの飛翔量が過剰となり、トナー消費量が増大し画像の再現性や経済性に劣る傾向にある。一方、トナーによる顕画像化に際し、トナーが画像部から穂の状態のままはみ出す尾引き現象や画像周辺部へのトナーの飛び散り現象を生じ、解像度低下の一因となっている。

【0006】そこで、画像再現性を向上させる方法として、トナー担持体（現像スリーブ）上へのトナー塗布を極めて薄くし、トナーの穂立ちをより短くすることが必要となる。しかしながら、従来のトナーにおいては、この方法では、トナー粒子とトナー担持体表面に大きなストレスがかかることから、トナー表面の劣化やトナー担持体表面の汚染やトナー固着、また、画像形成装置とのマッチング等に問題を生じていた。

【0007】これに対し、特開昭 6 1 - 2 7 9 8 6 4 号公報では形状係数 $SF-1$ 及び $SF-2$ を規定したトナーが提案されているが、トナーの転写性に対して何ら配慮されておらず、また、特開昭 6 3 - 2 3 5 9 5 3 号公報においては機械的衝撃力により球形化した磁性トナーが提案されているが、転写性に関してはある程度の改善が認められるものの十分ではなく、その現像性は高精細化を達成するには至っていない。

【0008】一方、高解像・高精細の現像方法の要求に対し、特開平 1 - 1 1 2 2 5 3 号公報、特開平 1 - 1 9 1 1 5 6 号公報、特開平 2 - 2 1 4 1 5 6 号公報、特開平 2 - 2 8 4 1 5 8 号公報、特開平 3 - 1 8 1 9 5 2 号公報、特開平 4 - 1 6 2 0 4 8 号公報等では特定の粒度分布を有する小粒径トナーが提案されているが、やはり上述の如きトナー劣化等による画質低下や転写性の問題に加え、トナーの使用環境が低温低湿下である場合、トナーの過剰な帯電による現像効率の低下を招き、解像度を著しく低下させる等の問題を有していた。

【0009】また、特開平 9 - 1 6 0 2 8 3 号公報では、平均粒径が $6 \sim 10 \mu m$ で、平均円形度が $0.85 \sim 0.98$ を有し、円形度が 0.85 以下の粒子の含有率が 10 重量%以下であるトナーが提案されており、トナーの流動性や帯電立ち上がり性及びクリーニングブレードによるクリーニング性について言及されているものの、トナーの小粒径化に伴うトナーの耐久性や環境安定性については全く配慮されておらず、高精細現像には至っていない。

【0010】更に、特開平 9 - 1 9 7 7 1 4 号公報では、現像剤粒子の 50% 平均径 A と 10% 平均径 B との比 B/A が $40 \sim 80\%$ で、平均円形度が $0.93 \sim$

1. 0で、円形度が0.85以下の割合が3.0%以下となる様にトナー形状をコントロールすることにより総合的に考慮した現像剤について提案されている。しかし、現像剤の画像濃度の安定性等にある程度の改善が見られるものの、平均円形度が0.96を超え、50%平均径が8 μ m以下の小粒径化トナーについては全く考慮されておらず、上述の如き問題点に対し改善の余地を残しているのが実状である。

【0011】一方、近年では環境保護の観点から、従来から使用されているコロナ放電を利用した一次帯電及び転写プロセスから静電潜像担持体当接部材を用いた一次帯電、転写プロセスが主流となりつつある。

【0012】例えば、特開昭63-149669号公報や特開平2-123385号公報が提案されている。これらは、接触帯電方法や接触転写方法に関するものであるが、静電潜像担持体に導電性弾性ローラーを当接し、該導電性ローラーに電圧を印加しながら該静電潜像担持体を一様に帯電し、次いで露光、現像工程によってトナー像を得た後、該静電潜像担持体に電圧を印加した別の導電性ローラーを押圧しながらその間に転写材を通過させ、該静電潜像担持体上にトナー画像を転写材に転写した後、定着工程を経て転写画像を得ている。

【0013】しかしながら、このようなコロナ放電を用いないローラー転写方式においては、転写部材が転写時に転写材を介して感光体に当接されるため、感光体上に形成されたトナー像を転写材へ転写する際にトナー像が圧接され、所謂「転写中抜け」と称される部分的な転写不良が発生した。

【0014】また、トナーが小径化するに従い、転写ではトナー粒子にかかるクーロン力に比べて、トナー粒子の感光体への付着力（鏡像力やファンデルワールス力など）が大きくなってきて結果として転写残トナーが増加する傾向があった。

【0015】更に、ローラー帯電方式においては、帯電ローラーと静電潜像担持体間に発生する放電による静電潜像担持体表面の物理的・化学的な作用がコロナ帯電方式に比較して大きく、特に有機感光体／ブレードクリーニングとの組み合わせにおいて、感光体表面劣化に起因する摩耗が生じ易く、寿命に問題があった。

【0016】従って、このような画像形成方法に用いられるトナーと静電潜像担持体は離型性に優れたものであることが要求されていた。

【0017】上記に挙げたようなトナーに対して要求される種々の性能は互いに相反的であることが多く、しかもそれらを共に高性能に満足することが近年ますます望まれ、更に現像特性をも包括した総括的対応についての研究が行われてきてはいるが、未だ十分なものはない。

【0018】

【発明が解決しようとする課題】本発明の目的は、上述の如き問題を解決することのできる静電荷像現像用トナ

ー及び該トナーを用いた画像形成方法を提供することにある。

【0019】本発明の他の目的は、定着性と耐オフセット性に優れた静電荷像現像用トナー及び該トナーを用いた画像形成方法を提供することにある。

【0020】本発明の他の目的は、高品質な画像を長期にわたって安定して提供でき、静電潜像担持体やトナー担持体、更には中間転写体の如き部材に悪影響を及ぼさない静電荷像現像用トナー及び該トナーを用いた画像形成方法を提供することにある。

【0021】即ち、本発明の目的は、少なくとも結着樹脂、着色剤及びワックス成分を含有するトナー粒子を有する静電荷像現像用トナーにおいて、該トナーが、個数基準の粒径頻度分布における円相当径個数平均において、2～6 μ mの平均粒径を有しており、粒径標準偏差が2.6未満であり、円形度頻度分布における平均円形度が0.970～0.995で、円形度標準偏差が0.030未満であって、トナー中の残存モノマーが500ppm以下であり、透過型電子顕微鏡（TEM）を用いたトナー粒子の断層面観察において、該ワックス成分が、結着樹脂中に島状に分散されていることを特徴とする静電荷像現像用トナーを提供することにある。

【0022】本発明の他の目的は、少なくとも、外部より帯電部材に電荷を印加し、静電潜像担持体に帯電を行う帯電工程と；帯電された静電潜像担持体に静電潜像を形成する潜像形成工程と；静電潜像をトナー担持体に担持されたトナーにより現像し、トナー像を静電潜像担持体上に形成する現像工程と；静電潜像担持体上のトナー像を中間転写体に転写する第1の転写工程と；該中間転写体上のトナー像を転写材に転写する第2の転写工程及び；転写材上のトナー像を加熱定着する定着工程を有する画像形成方法において、該トナーが、少なくとも結着樹脂、着色剤及びワックス成分を含有するトナー粒子を有しており、該トナーが、個数基準の粒径頻度分布における円相当径個数平均において、2～6 μ mの平均粒径を有しており、粒径標準偏差が2.6未満であり、円形度頻度分布における平均円形度が0.970～0.995で、円形度標準偏差が0.030未満であって、トナー中の残存モノマーが500ppm以下であり、透過型電子顕微鏡（TEM）を用いたトナー粒子の断層面観察において、該ワックス成分が、結着樹脂中に島状に分散されていることを特徴とする画像形成方法を提供することにある。

【0023】本発明の他の目的は、少なくとも、外部より帯電部材に電荷を印加し、静電潜像担持体に帯電を行う帯電工程と；帯電された静電潜像担持体に静電潜像を形成する潜像形成工程と；静電潜像をトナー担持体に担持されたトナーにより現像し、トナー像を静電潜像担持体上に形成する現像工程と；静電潜像担持体上のトナー像を転写材に転写する転写工程及び；転写材上のトナ

像を加熱定着する定着工程を有する画像形成方法において、該トナーが、少なくとも結着樹脂、着色剤及びワックス成分を含有するトナー粒子を有しており、該トナーが、個数基準の粒径頻度分布における円相当径個数平均において、 $2\sim 6\mu\text{m}$ の平均粒径を有しており、粒径標準偏差が2.6未満であり、円形度頻度分布における平均円形度が0.970～0.995で、円形度標準偏差が0.030未満であって、トナー中の残存モノマーが500ppm以下であり、透過型電子顕微鏡（TEM）を用いたトナー粒子の断面観察において、該ワックス成分が結着樹脂中に島状に分散されていることを特徴とする画像形成方法を提供することにある。

【0024】

【課題を解決するための手段】本発明者等は、トナー粒子の粒径頻度分布と円形度頻度分布が現像性と転写性に及ぼす影響を検討したところ、非常に深い関わりがあることを見出した。

【0025】

【発明の実施の形態】トナーの個数基準の粒径頻度分布における円相当個数平均径が $2\sim 6\mu\text{m}$ で、粒径標準偏差が2.6未満であり、円形度頻度分布における平均円形度が0.970～0.995で、円形度標準偏差が0.030未満となる様にトナーの粒子形状を精密に制御することにより、転写性と現像性をバランス良く改善することができる。

【0026】トナーの個数基準の粒径頻度分布における円相当個数平均径を $2\sim 6\mu\text{m}$ と小粒径化することにより画像の輪郭部分、特に文字画像やラインパターンの現像での再現性が良好なものとなる。しかし、一般にトナー粒子を小粒径化すると、必然的に微小粒径のトナーの存在率が高くなるため、トナーを均一に帯電させることが困難となり画像カブリを生じるばかりか、静電潜像担持体表面への付着力が高くなり、結果として転写残トナーの増加を招いていた。

【0027】しかし、本発明のトナーは、粒径頻度分布の粒径標準偏差を2.6未満とし、且つ、円形度頻度分布の円形度標準偏差を0.030未満とすることで現像性や転写性の環境変動に対する安定性、更には耐久性が良好なものとなる。

【0028】その理由として本発明者らは、本発明のトナーは、現像工程においてトナー担持体上にトナーの薄層を形成する際に、トナー層厚規制部材の規制力を通常よりも強くしても十分なトナーコート量を保つことができるため、トナー担持体に対するダメージを与えずにトナー担持体上のトナー帯電量を通常よりも高くすることが可能となるためと考えている。

【0029】また、円形度頻度分布における平均円形度を0.970～0.995、好ましくは0.980～0.995とすることにより、従来では困難であった小粒径を呈するトナーの転写性が大幅に改善されると共に

低電位潜像に対する現像能力も格段に向上する。特にデジタル方式の微小スポット潜像を現像する場合に有効である。

【0030】平均円形度が0.970未満の場合、転写性が悪化するばかりか、現像性が低下する。また、平均円形度が0.995を超えるとトナー表面の劣化が著しいものとなり耐久性に問題を生じるようになる。

【0031】本発明において、トナーの円相当径、円形度及びそれらの頻度分布は、フロー式粒子像分布装置FPIA-1000（東亜医用電子社製）を用いて以下の通り測定される。

【0032】測定は、フィルターを通して微細なごみを取り除き、その結果として 10^{-3}cm^3 の水中に測定範囲（例えば、円相当径 $0.60\mu\text{m}$ 以上 $159.21\mu\text{m}$ 未満）の粒子数が20個以下のイオン交換水に界面活性剤（好ましくは和光純薬製コンタミノン）を0.1～0.5重量%加えて調製した溶液約10ml（ 20°C ）に測定試料を約0.02g加えて均一に分散させて調製した。分散させる手段としては、株式会社エスエムテ社製の超音波分散機UH-50（振動子は5φのチタン合金チップ）を用いた。分散時間は5分以上とし、その際、分散媒の温度が 40°C 以上にならないように適宜冷却した。上記フロー式粒子像測定装置を用い、 $0.60\mu\text{m}$ 以上 $159.21\mu\text{m}$ 未満の円相当径を有する粒子の粒度分布及び円形度分布を測定する。

【0033】測定の概略は、東亜医用電子社（株）発行のFPIA-1000のカタログ（1995年6月版）、測定装置の操作マニュアル及び特開平8-136439号公報に記載されているが、以下の通りである。

【0034】試料分散液は、フラットで扁平な透明フローセル（厚み約 $200\mu\text{m}$ ）の流路（流れ方向に沿って広がっている）を通過させる。フローセルの厚みに対して交差して通過する光路を形成するように、ストロボとCCDカメラが、フローセルに対して、相互に反対側に位置するように装着される。試料分散液が流れている間に、ストロボ光がフローセルを流れている粒子の画像を得るために1/30秒間隔で照射され、その結果、それぞれの粒子は、フローセルに平行な一定範囲を有する2次元画像として撮影される。それぞれの粒子の2次元画像の面積から、同一の面積を有する円の直径を円相当径として算出する。更にそれぞれの粒子の2次元画像と同一面積を持つ円（相当円）の周囲長をそれぞれの粒子の2次元画像の周囲長で割って、それぞれの粒子の円形度を算出する。

【0035】結果（頻度%及び累積%）は、表1に示す通り、 $0.06\sim 400\mu\text{m}$ の範囲を226チャンネル（1オクターブに対して30チャンネルに分割）に分割して得ることができる。実際の測定では、円相当径が $0.60\mu\text{m}$ 以上 $159.21\mu\text{m}$ 未満の範囲で粒子の測定を行う。

【0036】

【表1】

表1

粒径範囲 (μm)	粒径範囲 (μm)	粒径範囲 (μm)	粒径範囲 (μm)
0.60~0.61	3.09~3.18	15.93~16.40	82.15~84.55
0.61~0.63	3.18~3.27	16.40~16.88	84.55~87.01
0.63~0.65	3.27~3.37	16.88~17.37	87.01~89.55
0.65~0.67	3.37~3.46	17.37~17.88	89.55~92.17
0.67~0.69	3.46~3.57	17.88~18.40	92.17~94.86
0.69~0.71	3.57~3.67	18.40~18.94	94.86~97.63
0.71~0.73	3.67~3.78	18.94~19.49	97.63~100.48
0.73~0.75	3.78~3.89	19.49~20.06	100.48~103.41
0.75~0.77	3.89~4.00	20.06~20.65	103.41~106.43
0.77~0.80	4.00~4.12	20.65~21.25	106.43~109.53
0.80~0.82	4.12~4.24	21.25~21.87	109.53~112.73
0.82~0.84	4.24~4.36	21.87~22.51	112.73~116.02
0.84~0.87	4.36~4.49	22.51~23.16	116.02~119.41
0.87~0.89	4.49~4.62	23.16~23.84	119.41~122.89
0.89~0.92	4.62~4.76	23.84~24.54	122.89~126.48
0.92~0.95	4.76~4.90	24.54~25.26	126.48~130.17
0.95~0.97	4.90~5.04	25.26~25.99	130.17~133.97
0.97~1.00	5.04~5.19	25.99~26.75	133.97~137.88
1.00~1.03	5.19~5.34	26.75~27.53	137.88~141.90
1.03~1.06	5.34~5.49	27.53~28.33	141.90~146.05
1.06~1.09	5.49~5.65	28.33~29.16	146.05~150.31
1.09~1.12	5.65~5.82	29.16~30.01	150.31~154.70
1.12~1.16	5.82~5.99	30.01~30.89	154.70~159.21
1.16~1.19	5.99~6.16	30.89~31.79	159.21~163.86
1.19~1.23	6.16~6.34	31.79~32.72	163.86~168.64
1.23~1.26	6.34~6.53	32.72~33.67	168.64~173.56
1.26~1.30	6.53~6.72	33.67~34.65	173.56~178.63
1.30~1.34	6.72~6.92	34.65~35.67	178.63~183.84
1.34~1.38	6.92~7.12	35.67~36.71	183.84~189.21
1.38~1.42	7.12~7.33	36.71~37.78	189.21~194.73
1.42~1.46	7.33~7.54	37.78~38.88	194.73~200.41
1.46~1.50	7.54~7.76	38.88~40.02	200.41~206.26
1.50~1.55	7.76~7.99	40.02~41.18	206.26~212.28
1.55~1.59	7.99~8.22	41.18~42.39	212.28~218.48
1.59~1.64	8.22~8.46	42.39~43.62	218.48~224.86
1.64~1.69	8.46~8.71	43.62~44.90	224.86~231.42
1.69~1.73	8.71~8.96	44.90~46.21	231.42~238.17
1.73~1.79	8.96~9.22	46.21~47.56	238.17~245.12
1.79~1.84	9.22~9.49	47.56~48.94	245.12~252.28
1.84~1.89	9.49~9.77	48.94~50.37	252.28~259.64
1.89~1.95	9.77~10.05	50.37~51.84	259.64~267.22
1.95~2.00	10.05~10.35	51.84~53.36	267.22~275.02
2.00~2.06	10.35~10.65	53.36~54.91	275.02~283.05
2.06~2.12	10.65~10.96	54.91~56.52	283.05~291.31
2.12~2.18	10.96~11.28	56.52~58.17	291.31~299.81
2.18~2.25	11.28~11.61	58.17~59.86	299.81~308.56
2.25~2.31	11.61~11.95	59.86~61.61	308.56~317.56
2.31~2.38	11.95~12.30	61.61~63.41	317.56~326.83
2.38~2.45	12.30~12.66	63.41~65.26	326.83~336.37
2.45~2.52	12.66~13.03	65.26~67.16	336.37~346.19
2.52~2.60	13.03~13.41	67.16~69.12	346.19~356.29
2.60~2.67	13.41~13.80	69.12~71.14	356.29~366.69
2.67~2.75	13.80~14.20	71.14~73.22	366.69~377.40
2.75~2.83	14.20~14.62	73.22~75.36	377.40~388.41
2.83~2.91	14.62~15.04	75.36~77.56	388.41~400.00
2.91~3.00	15.04~15.48	77.56~79.82	
3.00~3.09	15.48~15.93	79.82~82.15	

*) 粒径範囲の上限は、その数値を含まず、「未満」を表わす。

【0037】本発明における円形度はトナーの凹凸の度合いを示す指標であり、トナーが完全な球形の場合に1.000を示し、表面形状が複雑になる程、円形度は小さな値となる。

【0038】本発明において、トナーの個数基準の粒径頻度分布の平均値を意味する円相当個数平均径 \bar{d}_i と粒径標準偏差 SDd は、粒度分布の分割点 i での粒径（中心値）を d_i 、頻度を f_i とすると次式から算出される。

【0039】

【外1】

$$\text{円相当個数平均径 } \bar{d}_i = \sum_{i=1}^n (f_i \times d_i) / \sum_{i=1}^n (f_i)$$

$$\text{粒径標準偏差 } SDd = \left\{ \sum_{i=1}^n (\bar{d}_i - d_i)^2 / \sum_{i=1}^{n-1} (f_i) \right\}^{1/2}$$

【0040】また、円形度頻度分布の平均値を意味する平均円形度 c と円形度標準偏差 SDc は、各粒子における円形度（中心値）を c_i とすると、次式から算出される。

【0041】

【外2】

$$\text{平均円形度 } \bar{c} = \sum_{i=1}^m c_i / m$$

$$\text{円形度標準偏差 } SDc = \left\{ \sum_{i=1}^m (\bar{c} - c_i)^2 / (m - 1) \right\}^{1/2}$$

【0042】一方、本発明のトナーはトナー中に残存するモノマー量が500ppm以下であり、好ましくは150ppm以下であり、更に好ましくは50ppm以下である。トナー中に残存するモノマー量が500ppmを超えると、トナーの帯電性や耐ブロッキング性に問題を生じる。

【0043】本発明において残存モノマーとは、後述する結着樹脂の製造や直接重合法によりトナーを製造する際の未反応モノマーである。

【0044】トナー中の残存モノマーを低減する方法としては、公知の方法を適用することが可能で、例えば結着樹脂の製造や直接重合法によりトナーを製造する際に開始剤の添加方法や反応温度をコントロールすることで残存モノマーを抑制したり、重合後に蒸留を行うことで残存モノマーを除去することができる。また、粉碎法によりトナーを製造する場合には、ニーダー等により原材料を加熱混練する際に減圧して除去したり、重合法によりトナーを製造する際にはスプレードライ等の利用により比較的効率良く残存モノマーを除去することができる。特に懸濁重合法によりトナーを製造する場合にはトナー粒子を加熱乾燥する際にも除去することが可能で、円錐型混合機（乾燥機）を用い、加熱減圧下で撹拌しながら処理することもできる。トナー粒子の乾燥工程では、一般的には、トナー中の水分の乾燥に留まるものの、撹拌条件と処理時間を調整することにより、残存モノマーの除去のみならず、トナー粒子の球形化処理を同時に施すことが可能で、トナーの形状を好ましいものとすることができる。例えばトナー中の残存モノマー量を500ppm以下とし、所望のトナー形状とするためには、13.3kPa（100Torr）以下の減圧下で、35℃以上から結着樹脂成分のガラス転移温度（ T_g ）以下の温度範囲で4時間以上加熱撹拌処理することで達成される。従来のトナーは、この様な処理条件下では残存モノマーの除去が困難であったり、トナー粒子同士の凝集や合一を生じていたが、本発明のトナーは、ワックス成分の分散状態と熱的特性を後述の如きに特定されているため、トナー内部からの残存モノマーの除去が容易であり、又、上記の如きトナー粒子の球形化処理に対してもトナーの粗粒化やワックス成分による影響を最小限とすることができ、非常に優れたものである。

【0045】本発明において、トナー中の残存モノマーの定量方法については、①熱天秤等により、加熱時の重量減少量として測定する熱重量測定（TG）を用いる方法、②ガスクロマトグラフィー（GC）を用いる方法等

の公知の方法を適用することができる。これらの中でもGCを用いる方法は、特に有効な方法である。

【0046】本発明において、トナー中の残存モノマーをTGにより定量する場合、サンプルを200℃まで加熱した際に観測される加熱減量分より求められる。具体例を以下に記す。

【0047】〈TGの測定条件〉

装置 : TGA-7、PE7700（パーキンエルマー社製）

昇温速度 : 10℃/min

測定環境 : N₂ 雰囲気下

【0048】また、トナー中の残存モノマーをGCを用いて定量する場合の具体例を以下に記す。

【0049】〈GCの測定条件〉

装置 : GC-14A（島津製作所社製）

カラム : 溶融シリカキャピラリカラム（J&W SCIENTIFIC社製；サイズ…30m×0.249mm、液相…DBWAX、膜厚…0.25μm）

試料 : 2.55mgのDMFを内部標準とし、100mlのアセトンを加えて内部標準品入り溶媒をつくる。次にトナー400mgを上記溶媒で10mlの溶液とする。30分間超音波振とう機にかけた後、1時間放置する。次に0.5μmのフィルターで濾過する。打ち込み試料量は4μlとする。

検出器 : FID（スプリット比較…1:20）

キャリアガス : N₂ ガス

オープン温度 : 70℃→220℃（70℃で2分待機後、5℃/分の割合で昇温）

注入温度 : 200℃

検出器温度 : 200℃

検量線の作成 : サンプル溶液と同様のDMF、アセトン溶液に対象となるモノマーを加えた標準サンプルについて同様にガスクロマトグラフ測定し、モノマーと内部標準品DMFの重量比/面積比を求める。

【0050】本発明に係るワックス成分は、透過型電子顕微鏡（TEM）を用いたトナーの断面観察において、該ワックス成分が結着樹脂と相溶しない状態で、島状に分散されており、好ましくは球形又は紡錘形で島状に分散されている。

【0051】本発明において、上記の如きワックス成分の分散状態は以下の様に定義される。すなわち、前述のフロー式粒子像測定装置で測定されるトナーの重量基準の粒径頻度分布の平均値を意味する円相当重量平均径 D_4 （μm）に対し、 $D_4 \times 0.9$ 以上であり、 $D_4 \times 1.1$ 以下の長径を有するトナーの断面を10ヶ所選び出す。そして、各トナーの断面の長径 R と、長径 R であるトナーの断面中に存在しているワックス成分に起因する相分離構造の中で、最も大きい長径 r を計測し、 r/R の平均値を求める。 r/R の平均値が $0.05 \leq r/R$ の平均値 ≤ 0.95 を満たす分散状態にある

場合、ワックス成分が結着樹脂と相溶しない状態で、球形又は紡錘形で島状の分散状態を有しているものとする。

【0052】ワックス成分を上記の如く分散させ、トナー中に内包化させることによりトナーの劣化や画像形成装置への汚染等を防止することが出来る。特に r/R の平均値が $0.25 \leq r/R$ の平均値 ≤ 0.90 を満たす分散状態にある場合、良好な帯電性が維持され、ドット再現に優れたトナー画像を長期にわたって形成し得ることが可能となるので好ましい。また、加熱時にはワックス成分が効率良く作用する為、低温定着性と耐オフセット性を満足なものとする。

【0053】本発明においてトナーの断層面を観察する具体的方法としては、常温硬化性のエポキシ樹脂中にトナー粒子を十分分散させた後温度 40°C の雰囲気中で2日間硬化させ得られた硬化物を四三酸化ルテニウム、必要により四三酸化オスミウムを併用し染色を施した後、ダイヤモンド歯を備えたマイクロームを用い薄片状のサンプルを切り出し透過型電子顕微鏡 (TEM) を用いトナーの断層形態を観察する。本発明においては、用いるワックス成分と外殻を構成する樹脂との若干の結晶化度の違いを利用して材料間のコントラストを付けるため四三酸化ルテニウム染色法を用いることが好ましい。代表的な一例を図5に示す。後記の実施例で得られたトナー粒子は、ワックス成分が外殻樹脂で内包化されていることが観測された。

【0054】本発明に係るワックス成分は、示差走査熱量計により測定される DSC 曲線において、昇温時に $50 \sim 100^{\circ}\text{C}$ の領域に最大吸熱ピークを示し、該最大吸熱ピークを含む吸熱ピークの始点のオンセット温度が 40°C 以上であることが好ましく、特に該最大吸熱ピークのピーク温度と該オンセット温度の温度差が $7 \sim 50^{\circ}\text{C}$ の範囲であることが好ましい。

【0055】昇温時の DSC 曲線において、上記温度領域で溶融するワックス成分を用いることにより、他の添加剤の分散性を良好なものとしてできると共に、ワックス成分自身を前述の如き分散状態に容易にコントロールすることができる。

【0056】これによりトナーの良好な定着性はもとより、該ワックス成分による離型効果が効果的に発現され、十分な定着領域が確保されると共に、従来から知られるワックス成分による現像性、耐ブロッキング性や画像形成装置への悪影響が排除されるのでこれらの特性が格段に向上する。特に粒子形状が球形化するに従い、トナーの比表面積は減少していくので、ワックス成分の分散状態をコントロールすることは、非常に効果的なものとなる。

【0057】本発明において DSC 測定では、ワックスの熱のやり取りを測定し、その挙動を観測するので、測定原理から、高精度の内熱式入力補償型の示差走査熱量

計で測定することが好ましい。例えば、パーキンエルマー社製の DSC-7 が利用できる。

【0058】測定方法は、「ASTM D3418-82」に準じて行う。本発明に用いられる DSC 極性は、ワックス成分のみを測定する場合、1回昇温-降温させ前履歴を取った後、温度速度 $10^{\circ}\text{C}/\text{min}$ で昇温させた時に測定される DSC 曲線を用いる。また、トナー中に含まれる状態で測定される場合には、前履歴を取らず、そのまま測定される DSC 曲線を用いる。

【0059】本発明において特定されるワックス成分の呈する各温度は、次のように定義される。

【0060】(最大吸熱ピーク) 昇温時に得られる DSC 曲線において、 $50 \sim 100^{\circ}\text{C}$ の温度領域で最大吸熱ピークを示すピークのピークトップ温度 (図6中の MP に相当)。

【0061】(吸熱ピークの始点のオンセット温度) 昇温時に得られる DSC 曲線の微分値が最初に極大となる点における曲線の接線とベースラインとの交点の温度 (図6中の SP に相当)。

【0062】本発明に係るワックス成分としては、パラフィンワックス、マイクロクリスタリンワックス、ペトロラクタムの如き石油系ワックス及びその誘導体、モンタンワックス及びその誘導体、フィッシュアトロプシュ法による炭化水素ワックス及びその誘導体、ポリエチレンに代表されるポリオレフィンワックス及びその誘導体、カルナバワックス、キャンデリラワックス、天然ワックス及びそれらの誘導体で、誘導体には酸化物や、ビニルモノマーとのブロック共重合体、グラフト変性物も含み、また、高級脂肪族アルコール等のアルコール；ステアリン酸、パルミチン酸の如き脂肪酸或いはその化合物；酸アミド、エステル、ケトン、硬化ヒマシ油及びその誘導体、植物ワックス、動物ワックスが挙げられる。これらは単独、もしくは併用して用いることができる。

【0063】これらの中でもポリオレフィン、フィッシュアトロプシュ法による炭化水素ワックス、石油系ワックス、高級アルコール、もしくは、高級エステルである場合に、現像性や転写性の改善効果が更に高くなる。

【0064】該ワックス成分には、トナーの帯電性に影響を与えない範囲で酸化防止剤が添加されていても良い。

【0065】上述したワックス成分は、結着樹脂 100 重量部に対して $1 \sim 30$ 重量部使用するのが好ましく、 $4 \sim 20$ 重量部であることがより好ましい。

【0066】本発明のトナーに用いられる結着樹脂としては、一般的に用いられているスチレン- (メタ) アクリル共重合体、ポリエステル樹脂、エポキシ樹脂、スチレン-ブタジエン共重合体が挙げられる。重合法により直接トナー粒子を得る方法においては、それらを形成するための単量体が用いられる。具体的にはスチレン；o- (m-, p-) メチルスチレン、m- (p-) エチル

スチレンの如きスチレン系単量体；（メタ）アクリル酸メチル，（メタ）アクリル酸エチル，（メタ）アクリル酸プロピル，（メタ）アクリル酸ブチル，（メタ）アクリル酸オクチル，（メタ）アクリル酸ドデシル，（メタ）アクリル酸ステアシル，（メタ）アクリル酸ベヘニル，（メタ）アクリル酸２－エチルヘキシル，（メタ）アクリル酸ジメチルアミノエチル，（メタ）アクリル酸ジエチルアミノエチルの如き（メタ）アクリル酸エステル系単量体；ブタジエン，イソプレン，シクロヘキセン，（メタ）アクリロニトリル，アクリル酸アミドの如きエン系単量体が好ましく用いられる。これらは、単独、または、一般的には出版物ポリマーハンドブック第２版ⅡⅠⅠ－P139～192（John Wiley & Sons社製）に記載の理論ガラス転移温度（ T_g ）が、 $40\sim 75^\circ\text{C}$ を示すように単量体を適宜混合して用いられる。理論ガラス転移温度が 40°C 未満の場合にはトナーの保存安定性や耐久安定性の面から問題が生じやすく、一方 75°C を超える場合はトナーの定着点の上昇をもたらす。特にフルカラー画像を形成するためのカラートナーの場合においては各色トナーの定着時の混色性が低下し色再現性に乏しく、更にＯＨＰ画像の透明性が低下するため好ましくない。

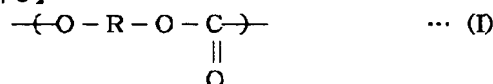
【００６７】結着樹脂の分子量は、ゲルパーミエーションクロマトグラフィー（GPC）により測定される。低軟化点物質を外殻樹脂で内包化した所謂コア－シェル構造を有するトナーの場合、具体的なGPCの測定方法としては、予めトナーをソックスレー抽出器を用いトルエン溶剤で２０時間抽出を行った後、ロータリーエバポレーターでトルエンを留去せしめて抽出物を得、更に低軟化点物質は溶解するが外殻樹脂は溶解しない有機溶剤（例えばクロロホルム等）を抽出物に加え十分洗浄を行った後、残留物をテトラヒドロフラン（THF）に溶解した溶液をポア径が $0.3\mu\text{m}$ の耐溶剤性メンブランフィルターでろ過したサンプル（THF溶液）をウォータ

ーズ社製１５０Ｃを用いて測定する。カラム構成は昭和電工製Ａ－８０１、８０２、８０３、８０４、８０５、８０６、８０７を連結し標準ポリスチレン樹脂の検量線を用い分子量分布を測定し得る。本発明に係る結着樹脂の主たるピーク分子量は５０００～１００万、重量平均分子量（ M_w ）と数平均分子量（ M_n ）との比（ M_w/M_n ）が、 $2\sim 100$ を示すものが本発明には好ましい。

【００６８】本発明において、上述の結着樹脂とポリエステル、ポリカーボネート等の極性を有する樹脂を併用することができる。中でも下記一般式（Ⅰ）で示される繰返し単位を分子構造中に有するポリカーボネート系樹脂を併用することが好ましく、トナーの帯電特性が向上し画像カブリや飛び散りが改善されると共に、ドット再現性に優れる高品位な画像を得ることができる。また、トナーに適度な機械的強度を付与することが可能となり、画像形成装置とのマッチングが良化するばかりか、前述の如きトナーの乾燥処理や球形化処理に対してもトナー劣化の影響を最小限とすることができるので、性能が相乗的に向上する。

【００６９】

【外３】

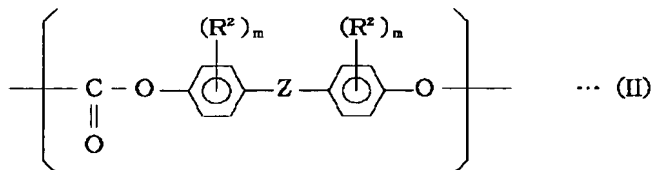


〔式中、Rは有機基を示す。〕

【００７０】上記一般式（Ⅰ）は様々な構造のものがあるが、例えば２価フェノールとカーボネート前駆体とを溶液法又は熔融法で反応せしめて製造されるあらゆる公知のポリカーボネートを使用することができ、一例を挙げれば下記一般式（Ⅱ）

【００７１】

【外４】

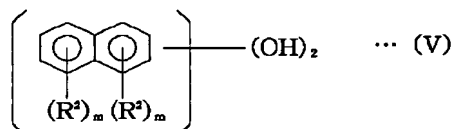
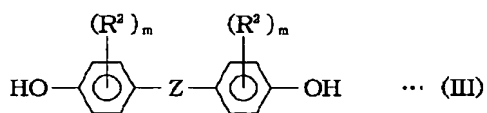


〔式中、 R^2 は、水素原子、脂肪族炭化水素基、芳香族置換基であり、この R^2 が複数の場合、それらは同一であってもよいし、異なってもよく、 m は、 $0\sim 4$ の数である。Zは、単結合、脂肪族炭化水素基、芳香族置換基、 $-\text{S}-$ 、 $-\text{SO}-$ 、 $-\text{SO}_2-$ 、 $-\text{O}-$ 、 $-\text{CO}-$ 結合で表わされる結合などを示す。〕で表わされる構造の繰返し単位を有する重合体などが挙げられる。

【００７２】このポリカーボネート樹脂は、様々なものを充当することができるが、通常は一般式（ⅡⅠⅠ）～（Ⅴ）

【００７３】

【外５】



(式中、 R^2 、 m 及び Z は、前記と同じである。)で表わされる二価フェノールとホスゲンまたは炭酸エステル化合物の如きカーボネート前駆体とを反応させることによって容易に製造することができる。すなわち、例えば、塩化メチレンなどの溶媒中において、公知の酸受容体や分子量調節剤の存在下、二価フェノールとホスゲンのようなカーボネート前駆体との反応により、あるいは二価フェノールとジフェニルカーボネートのようなカーボネート前駆体とのエステル交換反応によって製造される。

【0074】上記一般式(I)~(V)で表わされる二価フェノールとしては様々なものがあり、2, 2-ビス(4-ヒドロキシフェニル)プロパン〔通称:ビスフェノールA〕をはじめ、例えば、ビス(4-ヒドロキシフェニル)メタン; ビス(4-ヒドロキシフェニル)フェニルメタン; ビス(4-ヒドロキシフェニル)ナフチルメタン; ビス(4-ヒドロキシフェニル)- (4-イソプロピルフェニル)メタン; ビス(3, 5-ジメチル-4-ヒドロキシフェニル)メタン; 1, 1-ビス(4-ヒドロキシフェニル)エタン; 1-ナフチル-1, 1-ビス(4-ヒドロキシフェニル)エタン; 1-フェニル-1, 1-ビス(4-ヒドロキシフェニル)エタン; 1, 2-ビス(4-ヒドロキシフェニル)エタン; 2-メチル-1, 1-ビス(4-ヒドロキシフェニル)プロパン; 2, 2-ビス(3, 5-ジメチル-4-ヒドロキシフェニル)プロパン; 1-エチル-1, 1-ビス(4-ヒドロキシフェニル)プロパン; 2, 2-ビス(3-メチル-4-ヒドロキシフェニル)プロパン; 1, 1-ビス(4-ヒドロキシフェニル)ブタン; 2, 2-ビス(4-ヒドロキシフェニル)ブタン; 1, 4-ビス(4-ヒドロキシフェニル)ブタン; 2, 2-ビス(4-ヒドロキシフェニル)ペンタン; 4-メチル-2, 2-ビス(4-ヒドロキシフェニル)ペンタン; 1, 1-ビス(4-ヒドロキシフェニル)シクロヘキサン; 2, 2-ビス(4-ヒドロキシフェニル)ヘキサン; 4, 4-ビス(4-ヒドロキシフェニル)ヘプタン; 2, 2-ビス(4-ヒドロキシフェニル)ノナン; 1, 10-ビス(4-ヒドロキシフェニル)デカン;

1, 1-ビス(4-ヒドロキシフェニル)シクロデカン
の如きジヒドロキシアリールアルカン類、ビス(4-ヒドロキシフェニル)スルホン; ビス(3, 5-ジメチル-4-ヒドロキシフェニル)スルホンの如きジヒドロキシアリールスルホン類、ビス(4-ヒドロキシフェニル)エーテル; ビス(3, 5-ジメチル-4-ヒドロキシフェニル)エーテルの如きジヒドロキシアリールエーテル類; 4, 4'-ジヒドロキシベンゾフェノン; 3, 3', 5, 5'-テトラメチル-4, 4'-ジヒドロキシベンゾフェノンの如きジヒドロキシアリールケトン類、ビス(4-ヒドロキシフェニル)スルフィド; ビス(3-メチル-4-ヒドロキシフェニル)スルフィド; ビス(3, 5-ジメチル-4-ヒドロキシフェニル)スルフィドの如きジヒドロキシアリールスルフィド類、ビス(4-ヒドロキシフェニル)スルホキシドの如きジヒドロキシアリールスルホキシド類、4, 4'-ジヒドロキシジフェニルの如きジヒドロキシジフェニル類、ヒドロキノン; ソルシノール; メチルヒドロキノンの如きジヒドロキシベンゼン類、1, 5-ジヒドロキシナフタレン; 2, 6-ジヒドロキシナフタレンの如きジヒドロキシナフタレン類が挙げられる。これらの二価フェノールは、それぞれ単独で用いてもよいし、2種以上を組み合わせ用いてもよい。

【0075】また、炭酸エステル化合物としては、ジフェニルカーボネートの如きジアリールカーボネートやジメチルカーボネート、ジエチルカーボネートの如きジアルキルカーボネートが挙げられる。

【0076】そして、本発明で使用されるポリカーボネート系樹脂は、これらの二価フェノールの1種を用いたホモポリマーであってもよく、また2種以上を用いたコポリマーであってもよく、もしくはブレンド物であってもよい。さらに、多官能性芳香族化合物を上記二価フェノール及び/又はカーボネート前駆体と反応させて得られる熱可塑性ランダム分岐ポリカーボネート樹脂であってもよい。

【0077】また、ポリカーボネート系樹脂のガラス転移温度や粘弾性を調節するために、二価フェノールの一部をエチレングリコール、ジエチレングリコール、トリエチレングリコール、1, 2-プロピレングリコール、1, 3-プロピレングリコール、1, 4-ブタンジオール、ネオペンチルグリコール、1, 4-ビス(ヒドロキシメチル)シクロヘキサン、1, 4-ビス(2-ヒドロキシエチル)ベンゼン、1, 4-シクロヘキサジメタノール、ポリエチレングリコール、プロピレングリコール、水素添加ビスフェノールAおよびその誘導体、ビスフェノールAのエチレンオキシド付加物、ビスフェノールAのプロピレンオキシド付加物、グリセリン、トリメチロールプロパン、ペンタエリスリトールの如き多価アルコール等に置き換えた形の変性ポリカーボネート系樹脂も好適に使用される。この場合、単純に二価フェ

ノール類の一部と置き換えて前記した方法により製造することも可能であるが、他の製造方法の一例として、二価フェノールと脂肪族あるいは芳香族のビスクロロホルメートとをビリジンを触媒としてメチレンクロライド溶液中で反応させる方法などが例示されるが、もちろんその他の製造方法による合成も可能である。

【0078】さらに、本発明においてはポリカーボネート系樹脂として、上述したポリカーボネートとポリステレン、ステレンー（メタ）アクリル共重合体、ポリエステル、ポリウレタン、エポキシ樹脂、ポリオレフィン、ポリアミド、ポリスルホン、ポリシアノアリアルエーテル、ポリアリーレンスルフィドとのブロック共重合体やアルキル（メタ）アクリレート、（メタ）アクリル酸、マレイン酸、スチレン系モノマーをグラフトしたグラフト変性共重合体の使用も可能である。

【0079】本発明において用いられるポリカーボネート系樹脂の分子量は特に制限されないが、GPCにおいて測定したピーク分子量が1000～500000の範囲にあるものが好ましい。さらに好ましくは2000～100000である。ピーク分子量が1000よりも低いと帯電特性に悪影響がでる場合があり、500000よりも高いと熔融粘度が高くなりすぎ、定着性に問題を生じる場合がある。また、本発明において使用されるポリカーボネート系樹脂を製造するに際し、適当な分子量調節剤、粘弾性改善のための分岐剤、反応を促進するための触媒等必要に応じて使用することができる。

【0080】本発明で使用されるポリカーボネート系樹脂の含有量は特に制限されないが、全結着樹脂100重量部に対して通常0.1～50重量部、好ましくは0.2～40重量部、さらに好ましくは0.5～30重量部である。0.1重量部未満の場合には、添加効果が発現されず、また、50重量部を超えるとトナーの帯電性や定着性や画像形成装置とのマッチングに問題を生じる様になる。

【0081】本発明に用いられる着色剤は、以下に示すイエロー着色剤、マゼンタ着色剤及びシアン着色剤が挙げられ、黒色着色剤としてカーボンブラック、磁性体または以下に示すイエロー着色剤／マゼンタ着色剤／シアン着色剤を混合して黒色に調色されたものが利用される。

【0082】イエロー着色剤としては、縮合アゾ化合物、イソインドリノン化合物、アンスラキノン化合物、アゾ金属錯体、メチン化合物、アリルアミド化合物に代表される化合物が用いられる。具体的には、C. 1. ピグメントイエロー12、13、14、15、17、62、74、83、93、94、95、109、110、111、128、129、147、168、180が好適に用いられる。

【0083】マゼンタ着色剤としては、縮合アゾ化合物、ジケトピロロピロル化合物、アンスラキノン、キナ

クリドン化合物、塩基染料レーキ化合物、ナフトール化合物、ベンズイミダゾロン化合物、チオインジゴ化合物、ペリレン化合物が用いられる。具体的には、C.

1. ピグメントレッド2、3、5、6、7、23、48：2、48：3、48：4、57：1、8：1、144、146、166、169、177、184、185、202、206、220、221、254が特に好ましい。

【0084】シアン着色剤としては、銅フタロシアニン化合物及びその誘導体、アンスラキノン化合物、塩基染料レーキ化合物等が利用できる。具体的には、C. 1. ピグメントブルー1、7、15、15：1、15：2、15：3、15：4、60、62、66が特に好適に利用できる。

【0085】これらの着色剤は、単独又は混合し更には固溶体の状態で用いることができる。着色剤は、色相、彩度、明度、耐候性、OHP透明性、トナー粒子中への分散性の点から選択される。該着色剤の添加量は、樹脂成分100重量部に対し1～20重量部使用するのが好ましい。

【0086】黒色着色剤として磁性体を用いた場合には、他の着色剤と異なり、樹脂100重量部に対し40～150重量部使用するのが好ましい。

【0087】本発明に用いられる荷電制御剤としては、公知のものが利用でき、特に帯電スピードが速く、且つ、一定の帯電量を安定して維持できる荷電制御剤が好ましい。更に、トナー粒子を直接重合合法を用いる場合には、重合阻害性が無く水分分散媒体への可溶化物の無い荷電制御剤が特に好ましい。具体的化合物としては、ネガ系荷電制御剤としてサリチル酸、ナフトエ酸、ダイカルボン酸の如き芳香族カルボン酸の金属化合物；スルホン酸又はカルボン酸基を側鎖に持つ高分子型化合物；ホウ素化合物；尿素化合物；ケイ素化合物；カリークスアレーン等が挙げられる。ポジ系荷電制御剤として、四級アンモニウム塩；該四級アンモニウム塩を側鎖に有する高分子型化合物；グアニジン化合物；イミダゾール化合物等が挙げられる。該荷電制御剤は樹脂100重量部に対し0.5～10重量部使用することが好ましい。しかしながら、本発明において荷電制御剤の添加は必須ではなく、二成分現像方法を用いた場合においては、キャリアとの摩擦帯電を利用し、非磁性一成分ブレードコーティング現像方法を用いた場合においては、ブレード部材やスリーブ部材との摩擦帯電を積極的に利用することでトナー粒子中に必ずしも荷電制御剤を含む必要はない。

【0088】本発明のトナーに無機微粉体を添加することは、現像性、転写性、帯電安定性、流動性及び耐久性向上のために好ましい実施形態である。該無機微粉体としては公知のものが使用可能であるが、特にシリカ、アルミナ、チタニアあるいはその複酸化物の中から選ばれることが好ましい。更には、シリカであることがより好

ましい。例えば、かかるシリカは硅素ハロゲン化物やアルコキシドの蒸気相酸化により生成されたいわゆる乾式法又はヒュームドシリカと称される乾式シリカ及びアルコキシド、水ガラス等から製造されるいわゆる湿式シリカの両者が使用可能であるが、表面及びシリカ微粉体の内部にあるシラノール基が少なく、また Na_2O 、 SO_3^{2-} 等の製造残渣の少ない乾式シリカの方が好ましい。また乾式シリカにおいては、製造工程において例えば、塩化アルミニウム、塩化チタン等他の金属ハロゲン化合物を硅素ハロゲン化合物と共に用いることによって、シリカと他の金属化合物の複合微粉体を得ることも可能でありそれらも包含する。

【0089】本発明に用いられる無機微粉体は、BET法で測定した窒素吸着による比表面積が $30\text{m}^2/\text{g}$ 以上、特に $50\sim 400\text{m}^2/\text{g}$ の範囲のものが良好な結果を与え、トナー100重量部に対してシリカ微粉末0.1~8重量部、好ましくは0.5~5重量部、さらに好ましくは1.0を超えて3.0重量部まで使用するのが特に良い。

【0090】また、本発明に用いられる無機微粉体は、必要に応じ、疎水化、帯電性制御等の目的でシリコンワニス、各種変性シリコンワニス、シリコンオイル、各種変性シリコンオイル、シランカップリング剤、官能基を有するシランカップリング剤、その他有機硅素化合物、有機チタン化合物の如き処理剤で、あるいは、種々の処理剤で併用して処理されていることも可能であり好ましい。

【0091】比表面積はBET法に従って、比表面積測定装置オートソープ1（湯浅アイオニクス社製）を用いて試料表面に窒素ガスを吸着させ、BET多点法を用いて比表面積を算出した。

【0092】高い帯電量を維持し、低消費量及び高転写率を達成するためには、無機微粉体は少なくともシリコンオイルで処理されることがさらに好ましい。

【0093】本発明のトナーにおいては、実質的な悪影響を与えない範囲内で更に他の添加剤、例えばテフロン粉末、ステアリン酸亜鉛粉末、ポリフッ化ビニリデン粉末の如き滑剤粉末；酸化セリウム粉末、炭化硅素粉末、チタン酸ストロンチウム粉末の如き研磨剤；例えば酸化チタン粉末、酸化アルミニウム粉末の如き流動性付与剤；ケーキング防止剤、あるいは例えばカーボンブラック粉末、酸化亜鉛粉末、酸化スズ粉末の如き導電性付与剤、また、逆極性の有機微粒子及び無機微粒子を現像性向上剤として少量用いることもできる。

【0094】本発明のトナーを製造する方法としては、樹脂、低軟化点物質からなる離型剤、着色剤、荷電制御剤等を加圧ニーダーやエクストルダ―又はメディア分散機を用い均一に分散せしめた後、機械的又はジェット気流下でターゲットに衝突させ、所望のトナー粒径に微粉砕せしめた後（必要により、トナー粒子の平滑化及び

球形化の工程を付加）、更に分級工程を経て粒度分布をシャープにせしめトナーにする粉砕方法によるトナーの製造方法の他に、特公昭56-13945号公報等に記載のディスク又は多流体ノズルを用い熔融混合物を空气中に霧化し球状トナーを得る方法や、特公昭36-10231号公報、特開昭59-53856号公報、特開昭59-61842号公報に述べられている懸濁重合方法を用いて直接トナーを生成する方法や、単量体には可溶で得られる重合体が不溶な水系有機溶剤を用い直接トナーを生成する分散重合方法又は水溶性極性重合開始剤存在下で直接重合しトナーを生成するソープフリー重合法に代表される乳化重合方法等を用いトナーを製造することが可能である。

【0095】粉砕法を用いてトナーを製造する方法においては、トナー粒子の形状を所望の円形度頻度分布の範囲に納めることが困難であり、熔融スプレー法においては、ある程度の円形度を得ることができるが、得られるトナーの粒度分布が広くなり易い傾向があると共に、トナーの表面状態をコントロールすることが困難である。他方、分散重合法においては、得られるトナーは極めてシャープな粒度分布を示すが、使用する材料の選択が狭いことや有機溶剤の利用が廃溶剤の処理や溶剤の引火性に関する観点から製造装置が複雑で煩雑化しやすい。ソープフリー重合に代表される乳化重合方法は、トナーの粒度分布が比較的揃うため有利であるが、使用した乳化剤や重合開始剤末端がトナー粒子表面に存在した時に環境特性を悪化させやすい。

【0096】本発明においては、トナー粒子の円形度頻度分布のコントロールが重要であり、比較的容易に円相当個数平均径が $2\sim 6\mu\text{m}$ の微粒子トナーが得られる常圧下、または、加圧下での乳化重合法又は懸濁重合方法を用い、予め得られた重合体にメディアを用い定形化したり、直接加圧衝突板に重合体を衝突せしめる方法や、更には得られた重合体を水系中にて凍結せしめたり、塩析や反対表面電荷を有する粒子をpH等の条件を考慮することで合体し、凝集、合一せしめる凝集方法が特に好ましい。さらに、一旦得られた重合粒子に更に単量体を吸着せしめた後、重合開始剤を用い重合せしめるシード重合方法も本発明に好適に利用することができる。

【0097】トナーの製造方法として直接重合方法を利用する場合、トナー粒子の円形度頻度分布及び粒径頻度分布の制御は、難水溶性の無機塩や保護コロイド作用をする分散剤の種類や添加量を変える方法や機械的装置条件（例えばローターの周速、パス回数、攪拌羽根形状等の攪拌条件や容器形状）又は、水溶液中での固形分濃度等を制御することにより所定のトナー粒子を得ることができる。また、前述の如くトナー粒子の乾燥に用いられる円錐型乾燥機の攪拌条件、処理時間を調整することによっても所定のトナー粒子を得ることができる。

【0098】直接重合法によりトナーを製造する際、用

いられる重合開始剤として例えば、2, 2'-アゾビス-(2, 4-ジメチルバレロニトリル)、2, 2'-アゾビスイソブチロニトリル、1, 1'-アゾビス(シクロヘキサン-1-カルボニトリル)、2, 2'-アゾビス-4-メトキシ-2, 4-ジメチルバレロニトリル、アゾビスイソブチロニトリルの如きアゾ系又はジアゾ系重合開始剤; ベンゾイルペルオキシド、メチルエチルケトンペルオキシド、ジイソプロピルペルオキシカーボネート、クメンヒドロペルオキシド、2, 4-ジクロロベンゾイルペルオキシド、ラウロイルペルオキシドの如き過酸化物系重合開始剤が用いられる。該重合開始剤の使用量は、目的とする重合度により変化するが一般的には重合性単量体に対し0. 5~20重量%用いられる。重合開始剤の種類は、重合法により若干異なるが、十時間半減期温度を参考に、単独又は混合して使用される。

【0099】重合度を制御するため公知の架橋剤、連鎖移動剤、重合禁止剤等を更に添加し用いても良い。

【0100】トナーの製法として分散安定剤を用いた懸濁重合法を利用する場合、用いる分散安定剤としては、無機化合物として、リン酸三カルシウム、リン酸マグネシウム、リン酸アルミニウム、リン酸亜鉛、炭酸カルシウム、炭酸マグネシウム、水酸化カルシウム、水酸化マグネシウム、水酸化アルミニウム、メタケイ酸カルシウム、硫酸カルシウム、硫酸バリウム、ベントナイト、シリカ、アルミナが挙げられる。有機化合物としては、ポリビニルアルコール、ゼラチン、メチルセルロース、メチルヒドロキシプロピルセルロース、エチルセルロース、カルボキシメチルセルロースのナトリウム塩、ポリアクリル酸及びその塩、デンプンが挙げられる。これらを水相に分散させて使用できる。これら分散安定剤は、重合性単量体100重量部に対して0. 2~20重量部を使用することが好ましい。

【0101】分散安定剤として、無機化合物を用いる場合、市販のものをそのまま用いても良いが、細かい粒子を得るために、分散媒体中にて該無機化合物の微粒子を生成しても良い。例えば、リン酸三カルシウムの場合、高速攪拌下において、リン酸ナトリウム水溶液と塩化カルシウム水溶液を混合すると良い。

【0102】これら分散安定剤の微細な分散の為に、0. 001~0. 1重量部の界面活性剤を併用してもよい。これは上記分散安定剤の所期の作用を促進するためのものであり、例えばドデシルベンゼン硫酸ナトリウム、テトラデシル硫酸ナトリウム、ペンタデシル硫酸ナトリウム、オクチル硫酸ナトリウム、オレイン酸ナトリウム、ラウリル酸ナトリウム、ステアリン酸カリウム、オレイン酸カルシウムが挙げられる。

【0103】本発明で使用するトナーの製造方法として直接重合法を用いる場合においては、以下の如き製造方法が可能である。

【0104】重合性単量体中に、低軟化点物質からなる

離型剤、着色剤、荷電制御剤、重合開始剤その他の添加剤を加え、ホモジナイザー、超音波分散機等によって均一に溶解又は分散せしめた単量体組成物を、分散安定剤を含有する水相中に通常の攪拌機またはホモミキサー、ホモジナイザー等により分散せしめる。好ましくは単量体組成物の液滴が所望のトナー粒子のサイズを有するように攪拌速度、攪拌時間を調整し、造粒する。その後は分散安定剤の作用により、粒子状態が維持され、且つ粒子の沈降が防止される程度の攪拌を行えば良い。重合温度は40℃以上、一般的には50~90℃の温度に設定して重合を行うのが良い。重合反応後半に昇温しても良く、更に、本発明における画像形成方法における耐久性向上の目的で、未反応の重合性単量体、副生成物等を除去するために反応後半、又は、反応終了後に一部水系媒体を反応系から留去しても良い。反応終了後、生成したトナー粒子を洗浄・濾過により回収し、乾燥する。懸濁重合法においては、通常単量体組成物100重量部に対して水300~3000重量部を分散媒体として使用するのが好ましい。

【0105】次に本発明のトナーが適用される画像形成方法を添付図面を参照しながら以下に説明する。

【0106】図1に示す装置システムにおいて、現像器4-1、4-2、4-3、4-4に、それぞれシアントナーを有する現像剤、マゼンタトナーを有する現像剤、イエロートナーを有する現像剤及びブラックトナーを有する現像剤が導入され、磁気ブラシ現像方式又は非磁性一成分方式等によって静電潜像担持体(例えば感光体ドラム)1に形成された静電荷像を現像し、各色トナー像が感光体ドラム1上に形成される。

【0107】本発明のトナーは、磁性キャリアと混合し、例えば図2に示すような現像手段を用い現像を行うことができる。具体的には交番電界を印加しつつ、磁気ブラシが感光体ドラム13に接触している状態で現像を行うことが好ましい。マグネットローラ14を内包する現像剤担持体(現像スリーブ)11と感光体ドラム13の距離(S-D間距離)Bは100~1000μmであることがキャリア付着防止及びドット再現性の向上において良好である。100μmより狭いと現像剤の供給が不十分になりやすく、画像濃度が低くなり、1000μmを超えると磁石S1からの磁力線が広がり磁気ブラシの密度が低くなり、ドット再現性に劣ったり、キャリアを拘束する力が弱まりキャリア付着が生じやすくなる。

【0108】交番電界のピーク間の電圧(V_{pp})は500~5000Vが好ましく、周波数(f)は500~10000Hz、好ましくは500~3000Hzであり、それぞれプロセスに適宜選択して用いることができる。この場合、波形としては三角波、矩形波、正弦波、あるいはDuty比を変えた波形等種々選択して用いることができる。印加電圧が、500Vより低いと十分な画像濃度が得られにくく、また非画像部のカブリトナー

を良好に回収することができない場合がある。5000Vを超える場合には磁気ブラシを介して、静電像を乱ししまい、画質低下を招く場合がある。

【0109】良好に帯電したトナーを有する二成分系現像剤を使用することで、カブリ取り電圧（V_{back}）を低くすることができ、感光体の一次帯電を低めることができるために感光体寿命を長寿命化できる。V_{back}は、現像システムにもよるが150V以下、より好ましくは100V以下が良い。

【0110】コントラスト電位としては、十分画像濃度ができるように200V～500Vが好ましく用いられる。

【0111】周波数が500Hzより低いとプロセススピードにも関係するが、キャリアへの電荷注入が起こるためにキャリア付着、あるいは潜像を乱すことで画質を低下させる場合がある。10000Hzを超えると電界に対してトナーが追従できず画質低下を招きやすい。

【0112】十分な画像濃度を出し、ドット再現性に優れ、かつキャリア付着のない現像を行うために現像スリーブ11上の磁気ブラシの感光体ドラム13との接触幅（現像ニップC）を好ましくは3～8mmにすることである。現像ニップCが3mmより狭いと十分な画像濃度とドット再現性を良好に満足することが困難であり、8mmより広いと、現像剤のパッキングが起き機械の動作を止めてしまったり、またキャリア付着を十分に抑えることが困難になる。現像ニップの調整方法としては、現像剤規制部材18と現像スリーブ11との距離Aを調整したり、現像スリーブ11と感光体ドラム13との距離Bを調整することでニップ幅を適宜調整する。

【0113】特にハーフトーンを重視するようなフルカラー画像の出力において、マゼンタ用、シアン用、及びイエロー用の3個以上の現像器が使用され、本発明の現像剤及び現像方法を用い、特にデジタル潜像を形成した現像システムと組み合わせることで、磁気ブラシの影響がなく、潜像を乱さないためにドット潜像に対して忠実に現像することが可能となる。転写工程においても本発明トナーを用いることで高転写率が達成でき、したがって、ハーフトーン部、ベタ部共に高画質を達成できる。

【0114】さらに初期の高画質化と併せて、本発明のトナーを用いることで多数枚の複写においても画質低下を抑制するという本発明の効果が十分に発揮できる。

【0115】本発明のトナーは一成分現像にも好適に用いることができる。静電潜像担持体上に形成された静電像を現像する装置の一例を示すが必ずしもこれに限定されるものではない。

【0116】図3において、25は静電潜像担持体（感光体ドラム）であり、潜像形成は電子写真プロセス手段又は静電記録手段により成される。24はトナー担持体（現像スリーブ）であり、アルミニウムあるいはステンレス等からなる非磁性スリーブからなる。

【0117】現像スリーブ24の略右半周面はトナー容器21内のトナー溜りに常時接触していて、その現像スリーブ面近傍のトナーが現像スリーブ面にスリーブ内の磁気発生手段の磁力及び／又は静電気力により付着保持される。

【0118】本発明では、トナー担持体の表面粗度R_a（μm）を1.5以下となるように設定する。好ましくは1.0以下である。更に好ましくは0.5以下である。

【0119】該表面粗度R_aを1.5以下とすることでトナー担持体の有するトナー粒子の搬送能力を抑制し、該トナー担持体上のトナー層を薄層化すると共に、該トナー担持体とトナーの接触回数が多くなる為、該トナーの帯電性も改善されるので相乗的に画質が向上する。

【0120】該トナー担持体の表面粗度R_aが1.5を超えると、該トナー担持体上のトナー層の薄層化が困難となるばかりか、トナーの帯電性が改善されないで画質の向上は望めない。

【0121】本発明において、トナー担持体の表面粗度R_aは、JIS表面粗さ「JISB 0601」に基づき、表面粗さ測定器（サーフコーダSE-30H、株式会社小坂研究所社製）を用いて測定される中心線平均粗さに相当する。具体的には、粗さ曲線からその中心線の方に測定長さaとして2.5mmの部分抜き取り、この抜き取り部分の中心線をX軸、縦倍率の方向をY軸、粗さ曲線をy=f(x)で表わした時、次式によって求められる値をマイクロメートル（μm）で表わしたものをいう。

【0122】

【外6】

$$Ra = \frac{1}{a} \int_0^a |f(x)| dx$$

【0123】本発明に用いられるトナー担持体としては、たとえばステンレス、アルミニウム等から成る円筒状、あるいはベルト状部材が好ましく用いられる。また必要に応じ表面を金属、樹脂等のコートをして良く、樹脂や金属類、カーボンブラック、帯電制御剤等の微粒子を分散した樹脂をコートしても良い。

【0124】本発明では、トナー担持体の表面移動速度を静電潜像担持体の表面移動速度に対し1.05～3.0倍となるように設定することで、該トナー担持体上のトナー層は適度な攪拌効果を受ける為、静電潜像の忠実再現が一層良好なものとなる。

【0125】該トナー担持体の表面移動速度が、静電潜像担持体の表面移動速度に対し1.05倍未満であると、該トナー層の受ける攪拌効果が不十分となり、良好な画像形成は望めない。また、ベタ黒画像等、広い面積にわたって多くのトナー量を必要とする画像を現像する場合、静電潜像へのトナー供給量が不足し画像濃度が薄くなる。逆に3.0を超える場合、上記の如きトナーの

過剰な帯電によって引き起こされる種々の問題の他に、機械的ストレスによるトナーの劣化やトナー担持体へのトナー固着が発生、促進され、好ましくない。

【0126】トナーTはホッパー21に貯蔵されており、供給部材22によって現像スリーブ上へ供給される。供給部材として、多孔質弾性体、例えば軟質ポリウレタンフォーム等の発泡材より成る供給ローラーが好ましく用いられる。該供給ローラーを現像スリーブに対して、順または逆方向に0でない相対速度をもって回転させ、現像スリーブ上へのトナー供給と共に、スリーブ上の現像後のトナー（未現像トナー）のはぎ取りをも行う。この際、供給ローラーの現像スリーブへの当接幅は、トナーの供給及びはぎ取りのバランスを考慮すると、2.0～10.0mmが好ましく、4.0～6.0mmがより好ましい。その一方で、トナーに対する過大なストレスを余儀なくされ、トナーの劣化による凝集の増大、あるいは現像スリーブ、供給ローラー等へトナーの融着・固着が生じやすくなるが、本発明の現像法に用いられるトナーは、流動性、離型性に優れ、耐久安定性を有しているため、該供給部材を有する現像法においても好ましく用いられる。また、供給部材として、ナイロン、レーヨンの如き樹脂繊維より成るブラシ部材を用いてもよい。尚、これらの供給部材は磁気拘束力を利用できない非磁性成分トナーを使用する一成分現像方法において極めて有効であるが、磁性成分トナーを使用する一成分現像方法に使用してもよい。

【0127】現像スリーブ上に供給されたトナーは規制部材によって薄層かつ均一に塗布される。トナー薄層化規制部材は、現像スリーブと一定の間隙において配置される金属ブレード、磁性ブレードの如きドクターブレードである。あるいは、ドクターブレードの代りに、金属、樹脂、セラミックを用いた剛体ローラーやスリーブを用いても良く、それらの内部に磁気発生手段を入れても良い。

【0128】また、トナー薄層化の規制部材としてトナーを圧接塗布する為の弾性ブレードや弾性ローラーの如き弾性体を用いても良い。例えば図3において、弾性ブレード23はその上辺部側である基部を現像剤容器21側に固定保持され、下辺部側をブレードの弾性に抗して現像スリーブ24の順方向或いは逆方向にたわめ状態にしてブレード内面側（逆方向の場合には外面側）をスリーブ24表面に適度の弾性押圧をもって当接させる。このような装置によると、環境の変動に対しても安定で、緻密なトナー層が得られる。その理由は必ずしも明確ではないが、該弾性体によって現像スリーブ表面と強制的に摩擦される為トナーの環境変化による挙動の変化に関係なく常に同じ状態で帯電が行われる為と推測される。

【0129】その一方で帯電が過剰になり易く、現像スリーブや弾性ブレード上にトナーが融着し易いが、本発明に用いられるトナーは離型性に優れ摩擦帯電性が安定

しているため好ましく用いられる。

【0130】該弾性体には所望の極性にトナーを帯電させるのに適した摩擦帯電系列の材質を選択することが好ましく、シリコンゴム、ウレタンゴム、NBRの如きゴム弾性体；ポリエチレンテレフタレート（PET）の如き合成樹脂弾性体；ステンレス、鋼、リン青銅の如き金属弾性体が使用できる。また、それらの複合体であっても良い。

【0131】また、弾性体とトナー担持体に耐久性が要求される場合には、金属弾性体に樹脂やゴムをスリーブ当接部に当るように貼り合わせたり、コーティング塗布したものが好ましい。

【0132】更に、弾性体中に有機物や無機物を添加しても良く、熔融混合させても良いし、分散させても良い。例えば、金属酸化物、金属粉、セラミックス、炭素同素体、ウィスカー、無機繊維、染料、顔料、界面活性剤を添加することにより、トナーの帯電性をコントロールできる。特に、弾性体がゴムや樹脂の如き成型体の場合には、シリカ、アルミナ、チタニア、酸化錫、酸化ジルコニウム、酸化亜鉛の如き金属酸化物微粉末、カーボンブラック、一般にトナーに用いられる荷電制御剤等を含有させることも好ましい。

【0133】またさらに、規制部材である現像ブレード、供給部材である供給ローラー、ブラシ部材に直流電場及び／または交流電場を印加することによっても、トナーへのほぐし作用のため現像スリーブ上の規制部位においては、均一薄層塗布性、均一帯電性がより向上し、供給部位においては、トナーの供給／はぎ取りがよりスムーズになされ、十分な画像濃度の達成及び良質の画像を得ることができる。

【0134】該弾性体とトナー担持体との当接圧力は、トナー担持体の母線方向の線圧として、0.1kg/m以上、好ましくは0.3～25kg/m、更に好ましくは0.5～12kg/mが有効である。これによりトナーの凝集を効果的にほぐすことが可能となり、トナーの帯電量を瞬時に立ち上げることが可能になる。当接圧力が0.1kg/mより小さい場合、トナーの均一塗布が困難となり、トナーの帯電量分布がブロードになりカブリや飛散の原因となる。また当接圧力が25kg/mを超えると、トナーに大きな圧力がかかり、トナーが劣化したり、トナーの凝集物が発生するなど好ましくない。またトナー担持体を駆動させるために大きなトルクを要するため好ましくない。

【0135】静電潜像担持体とトナー担持体との間隙 α は、50～500 μ mに設定され、ドクターブレードとトナー担持体との間隙は、50～400 μ mに設定されることが好ましい。

【0136】トナー担持体上のトナー層の層厚は、静電潜像担持体とトナー担持体との間隙 α よりも薄いことが最も好ましいが、場合によりトナー層を構成する多数のトナーの穂のうち、一部は静電潜像担持体に接する程度

にトナー層の層厚を規制してもよい。

【0137】一方、トナー担持体には、バイアス電源26により静電潜像担持体との間に交番電界を印加することによりトナー担持体から静電潜像担持体へのトナーの移動を容易にし、更に良質の画像を得ることが出来る。交番電界の V_{pp} は100V以上、好ましくは200~3000V、更に好ましくは300~2000Vで用いるのが良い。また、 f は500~5000Hz、好ましくは1000~3000Hz、更に好ましくは1500~3000Hzで用いられるこの場合の波形は、矩形波、サイン波、のこぎり波、三角波が適用できる。また、正、逆の電圧、時間の異なる非対称交流バイアスも利用できる。また直流バイアスを重畳するのも好ましい。

【0138】静電潜像担持体1は $a-Se$ 、 CdS 、 ZnO_2 、 OPC 、 $a-Si$ の様な光導電絶縁物質層を持つ感光ドラムもしくは感光ベルトである。静電潜像担持体1は図示しない駆動装置によって矢印方向に回転される。

【0139】静電潜像担持体としては、アモルファスシリコン感光層、又は有機系感光層を有する感光体が好ましく用いられる。

【0140】有機感光層としては、感光層が電荷発生物質及び電荷輸送性能を有する物質を同一層に含有する、単一層型でもよく、又は、電荷輸送層を電荷発生層を成分とする機能分離型感光層であっても良い。導電性基体上に電荷発生層、次いで電荷輸送層の順で積層されている構造の積層型感光層は好ましい例の一つである。

【0141】有機感光層の結着樹脂はポリカーボネート樹脂、ポリエステル樹脂、アクリル系樹脂が特に、転写性、クリーニング性が良く、クリーニング不良、感光体へのトナーの融着、外添剤のフィルミングが起こりにくい。

【0142】帯電工程では、コロナ帯電器を用いる静電潜像担持体とは非接触である方式と、ローラ等を用いる接触型の方式がありいずれのものも用いられる。効率的な均一帯電、シンプル化、低オゾン発生化のために図1に示す如く接触方式のものが好ましく用いられる。

【0143】帯電ローラ2は、中心の芯金2bとその外周を形成した導電性弾性層2aとを基本構成とするものである。帯電ローラ2は、静電潜像担持体1に押圧力をもって圧接され、静電潜像担持体1の回転に伴い従動回転する。

【0144】帯電ローラを用いた時の好ましいプロセス条件としては、ローラの当接圧が5~500g/cmで、直流電圧に交流電圧を重ねたものを用いた時には、交流電圧は0.5~5kV $_{pp}$ 、交流周波数は50Hz~5kHz、直流電圧は±0.2~±1.5kVであり、直流電圧のみを用いた時には、直流電圧は±0.2~±5kVである。

【0145】この他の帯電手段としては、帯電ブレードを用いる方法や、導電性ブラシを用いる方法がある。これらの接触帯電手段は、高電圧が不要になったり、オゾンの発生が低減するといった効果がある。

【0146】接触帯電手段としての帯電ローラ及び帯電ブレードの材質としては、導電性ゴムが好ましく、その表面に離型性被膜をもうけても良い。離型性被膜としては、ナイロン系樹脂、PVDf（ポリフッ化ビニリデン）、PVDC（ポリ塩化ビニリデン）が適用可能である。

【0147】静電潜像担持体上のトナー像は、電圧（例えば±0.1~±5kV）が印加されている中間転写体5に転写される。静電潜像担持体表面は、クリーニングブレード8を有するクリーニング手段9でクリーニングされる。

【0148】中間転写体5は、パイプ状の導電性芯金5bと、その外周面に形成した中抵抗の弾性体層5aからなる。芯金5bは、プラスチックのパイプに導電性メッキをほどこしたもののでも良い。

【0149】中抵抗の弾性体層5aは、シリコンゴム、テフロンゴム、クロロプレンゴム、ウレタンゴム、EPDM（エチレンプロピレンジエンの3元共重合体）の如き弾性材料に、カーボンブラック、酸化亜鉛、酸化スズ、炭化ケイ素の如き導電性付与材を配合分散して電気抵抗値（体積抵抗率）を $10^5 \sim 10^{11} \Omega \cdot cm$ の中抵抗に調整した、ソリッドあるいは発泡肉質の層である。

【0150】中間転写体5は静電潜像担持体1に対して並行に軸受けさせて静電潜像担持体1の下面部に接触させて配設してあり、静電潜像担持体1と同じ周速度で反対方向に回転する。

【0151】静電潜像担持体1の面に形成担持された第1色のトナー像が、静電潜像担持体1と中間転写体5とが接する転写ニップ部を通過する過程で中間転写体5に対する印加転写バイアスで転写ニップ域に形成された電界によって、中間転写体5の外面对して順次に中間転写されていく。

【0152】必要により、着脱自在なクリーニング手段10により、転写材へのトナー像の転写後に、中間転写体5の表面がクリーニングされる。中間転写体上にトナー像がある場合、トナー像を乱さないようにクリーニング手段10は、中間転写体表面から離される。

【0153】中間転写体5に対して並行に軸受けさせて中間転写体5の下面部に接触させて転写手段が配設され、転写手段7は例えば転写ローラ又は転写ベルトであり、中間転写体5と同じ周速度で矢印の時計方向に回転する。転写手段7は直接中間転写体5と接触するように配設されていても良く、またベルト等が中間転写体5と転写手段7との間に接触するように配置されても良い。

【0154】転写ローラの場合、中心の芯金7bとその

外周を形成した導電性弾性層 7a とを基本構成とするものである。

【0155】中間転写体及び転写ローラとしては、一般的な材料を用いることが可能である。中間転写体の弾性層の体積固有抵抗値よりも転写ローラの弾性層の体積固有抵抗値をより小さく設定することで転写ローラへの印加電圧が軽減でき、転写材上に良好なトナー像を形成できると共に転写材の中間転写体への巻き付きを防止することができる。特に中間転写体の弾性層の体積固有抵抗値が転写ローラの弾性層の体積固有抵抗値より 10 倍以上であることが特に好ましい。

【0156】例えば、転写ローラ 7 の導電性弾性層 7a はカーボン等の導電材を分散させたポリウレタン、エチレンプロピレンジエン系三元共重合体 (EPDM) の如き体積抵抗 $10^6 \sim 10^{11} \Omega \cdot \text{cm}$ 程度の弾性体でつくられている。芯金 7b には定電圧電源によりバイアスが印加されている。バイアス条件としては、 $\pm 0.2 \sim \pm 10 \text{ kV}$ が好ましい。

【0157】本発明のトナーは、転写工程での転写効率が高く、転写残トナーが少ない上に、クリーニング性に優れているので、静電潜像担持体上にフィルミングを生じにくい。さらに、多数枚耐久試験を行っても従来のトナーよりも、本発明のトナーは外添剤のトナー粒子表面への埋没が少ないため、良好な画質を長期にわたって維

持し得る。特に静電潜像担持体や中間転写体上の転写残トナーをクリーニングブレードの如きクリーニング手段で除去し、回収された該転写残トナーを再度利用するいわゆるリユース機構を有する画像形成装置に好ましく用いられる。

【0158】次いで転写材 6 上のトナー画像は加熱加圧定着手段によって定着される。加熱加圧定着手段としては、ハロゲンヒーター等の発熱体を内蔵した加熱ローラと、加圧ローラに対し押圧力をもって圧接された弾性体の加圧ローラを基本構成とする熱ロール方式や、フィルムを介してヒーターにより加熱定着する方式が挙げられるが、本発明のトナーは定着性と耐オフセット性に優れるので上記の如き加熱加圧定着手段と良好なマッチングを示す。

【0159】

【実施例】以下、具体的実施例によって本発明を説明するが、本発明はなんらこれらに限定されるものではない。

【0160】本発明では、フィッシュートロブシュ法により合成したポリアルキレンの分別により得られた種々のワックス成分を用いた。該ワックス成分の DSC の測定結果及び分子量を表 2 にまとめる。

【0161】

【表 2】

表 2 ワックス成分の DSC 測定結果及び分子量

ワックス成分	昇温時最大 吸熱ピーク温度 MP (°C)	昇温時吸熱 ピークの始点温度 SP (°C)	MP - SP (°C)	重量平均分子量 (Mw)
<A>	76	51	25	1050
	64	56	9	890
<C>	97	64	33	1590
<D>	52	42	10	670
<a>	107	54	53	2260

【0162】〔トナーの製造例及び比較製造例〕本発明のトナーの製造例及び比較製造例について述べる。

【0163】トナーの製造例 1

高速攪拌装置 TK 式ホモミキサー (特殊機化工業社製) を備えた 2 リットル用 4 つの口フラスコ中にイオン交換水 650 重量部と 0.1 mol リットル Na_3PO_4

- ・ スチレン
- ・ 2-エチルヘキシルアクリレート
- ・ ジビニルベンゼン

4 水溶液 500 重量部を投入し、回転数を 12000 rpm に調整し、70°C に加温せしめた。ここに 1.0 mol リットル CaCl_2 水溶液 70 重量部を徐々に添加し、微小な難水溶性分散安定剤 $\text{Ca}_3(\text{PO}_4)_2$ を含む水系分散媒体を調製した。

【0164】一方、分散質として、
77 重量部
23 重量部
0.2 重量部

- ・カーボンブラック 8重量部
- ・1,1-ビス(4-ヒドロキシフェニル)シクロヘキサンポリカーボネート(ピーク分子量=6500、Mw=7500、Mn=2800) 6重量部
- ・負荷電性制御剤(アゾ染料系鉄化合物) 2重量部
- ・前記表2のワックス成分(A) 10重量部

【0165】上記混合物をアトライター(三井金属社製)を用い3時間分散させた後、2,2'-アゾビス(2,4-ジメチルバレロニトリル)5重量部を添加し重合性単量体組成物を調製した。

【0166】次に、前記水系分散媒体中に該重合性単量体組成物を投入し、内温70℃のN₂雰囲気下で、高速攪拌器の回転数を12000rpmに維持しつつ、15分間攪拌し、該重合性単量体組成物を造粒した。その後、攪拌器をプロペラ攪拌羽根に換え50rpmで攪拌しながら同温度で10時間保持して重合を完了した。

【0167】重合終了後、80℃/47kPa(350 Torr)の加熱減圧下で残存モノマーを留去し、懸濁液を冷却し、次いで希塩酸を添加し分散安定剤を除去せしめた。更に水洗浄を数回繰り返した後、円錐型リボン乾燥機(大川原製作所製)を用い、45℃/1.3kPa(10 Torr)の加熱減圧下で、螺旋リボン回転翼で攪拌しながら重合体粒子の球形化処理と乾燥処理を6時間行い、重合体粒子(A)を得た。該重合体粒子

(A)は、円相当個数平均径が3.7μmで、粒径分布の標準偏差が1.5であり、円形度頻度分布における平均円形度が0.990で、円形度標準偏差が0.016で、GPCによる分子量分布で、ピーク分子量が1.3万、Mw/Mnが1.2であった。

【0168】上記重合体粒子(A)100重量部と疎水性オイル処理シリカ微粉体(BET比表面積=200m²/g)2重量部をヘンシェルミキサーで乾式混合して、本発明のトナーとした。該トナー(A)を用いて、円相当個数平均径及びその標準偏差、平均円形度及びその標準偏差を測定したところ重合体粒子(A)の測定結果と同じであった。また、該トナー(A)に残存するモノマー量は29ppmであった。更に、ワックス成分の分散状態をTEMで確認したところ、図5(a)の模式

図に示されるように結着樹脂中に球形で島状に分散していた。

【0169】該トナー(A)5重量部と樹脂コート磁性フェライトキャリア(平均粒径=40μm)95重量部とを混合して磁気ブラシ現像用二成分径現像剤(A)を調整した。

【0170】トナーの製造例2~6

ワックス成分の種類及び添加量、極性樹脂の種類及び添加量を変えると共に、残存モノマーの留去時の温度と減圧度と処理時間、円錐型リボン乾燥機の設定温度と攪拌条件と処理時間を変更することにより、粒子の粒度分布と形状、及び残存モノマー量をコントロールした以外は前記のトナーの製造例1と同様にして、重合体粒子(B)~(F)を得た後、本発明のトナー(B)~(F)、現像剤(B)~(F)を調整した。それぞれの製造例におけるワックスの種類及び添加量、極性樹脂の種類及び添加量は、表2に示す。尚、重合体粒子(F)の製造時に用いたポリエステルは、プロポキシ化ビスフェノールAとテレフタル酸の縮合重合体であり、ピーク分子量5000、Mwが6000、Mnが1700であった。

【0171】トナーの比較製造例1

ワックス成分(A)とポリカーボネート樹脂に代え、前記表1のワックス成分(D)と飽和ポリエステル樹脂(プロポキシ化ビスフェノールAとテレフタル酸の縮合重合体、ピーク分子量=7000)を用い、球形化処理と乾燥処理を40℃/2.6kPa(20 Torr)の加熱減圧下で行う以外は、トナーの製造例1と同様にして比較用重合体粒子(a)を得た後、比較用トナー(a)、更には、比較用現像剤(a)を調製した。

【0172】

トナーの比較製造例2

- ・スチレン-2-エチルヘキシルアクリレート-ジビニルベンゼン樹脂(ピーク分子量=1.3万、Mw/Mn=2.2、T_g=50℃)

100重量部

- ・トナーの比較製造例1で用いた飽和ポリエステル樹脂 6重量部
- ・トナーの製造例1で用いたカーボンブラック 8重量部
- ・トナーの製造例1で用いた負荷電性制御剤 2重量部
- ・前記表2のワックス成分(a) 10重量部

【0173】上記混合物を二軸エクストルuderで溶融混練し、冷却した混練物をハンマーミルで粗粉碎し、粗粉碎物をジェットミルで微粉碎し、得られた微粉碎物を熱風中に噴霧し、加熱処理を行った。加熱処理により球状化した微粉碎物を分級して分級粉(b)とした。該分

級粉(b)を用い前記トナーの製造例1と同様にして比較用トナー(b)、更には比較用現像剤(b)を調製した。

【0174】なお、比較用トナー(b)中に残存するモノマー量は、188ppmであった。また、ワックス成

分は微分散していた。

【0175】トナーの比較製造例3

ワックス成分〈A〉とポリカーボネート樹脂に代え、ワックス成分〈D〉とポリエステル樹脂（ピーク分子量＝6600、 $T_g=60^{\circ}\text{C}$ ）を用いると共に、球形化処理と乾燥処理を $50^{\circ}\text{C}/1.3\text{kPa}$ （10 Torr）の条件下で3.5時間行う様に変更する以外は、前記のトナーの製造例1と同様にして比較用重合体粒子（c）、及び、比較用トナー（c）を得た。該比較用トナー

（c）は、円相当個数平均径が $3.8\mu\text{m}$ で、粒度分布の標準偏差が2.0であり、円形度頻度分布における平

均円形度が0.980で、円形度標準偏差が0.039で、GPCによる分子量分布でピーク分子量が1.4万、 M_w/M_n が1.4であった。

【0176】また、該比較用トナー（c）に残存するモノマー量は、485ppmであり、ワックス成分は微分散していた。

【0177】上記で得られたトナー（A）～（F）、比較用トナー（a）～（c）の諸性状と耐ブロッキング性評価結果を表3に示す。

【0178】

【表3】

	ワックス成分		極性樹脂			円相当径頻度分布		円形度頻度分布		残存モノマー量 (ppm)	ワックス成分の分散状態 (r/R)	耐ブロッキング性
	種類	添加量 (重量部)	種類	添加量 (重量部)	ピーク分子量	個数平均径 (μm)	粒径標準偏差	平均円形度	円形度標準偏差			
トナー (A)	〈A〉	10	PC	6	6500	3.7	1.5	0.990	0.016	29	0.52	A
トナー (B)	〈B〉	18	PC	25	2200	3.9	1.6	0.981	0.021	45	0.67	A
トナー (C)	〈B〉	5	PC	11	13000	5.8	1.9	0.993	0.013	191	0.31	A
トナー (D)	〈C〉	25	PC	47	4000	4.6	1.7	0.972	0.028	436	0.93	B
トナー (E)	〈D〉	3	PC	0.1	46万	2.2	1.3	0.988	0.019	142	0.12	B
トナー (F)	〈B〉	15	PES	10	5000	3.5	2.3	0.971	0.029	483	0.15	C
トナー (a)	〈D〉	10	PES	6	7000	5.1	2.7	0.962	0.032	725	0.15	C
トナー (b)	〈a〉	10	PES	6	7000	5.8	3.6	0.997	0.011	188	0.01	D
トナー (c)	〈D〉	22	PES	6	6600	3.8	2.0	0.980	0.039	485	0.17	C

表3 表中、PC：ポリカーボネート、PES：ポリエステルを表わす。

【0179】〔実施例、並びに、比較例〕本実施例に用いた画像形成装置について説明する。図1は、本実施例に適用される画像形成装置の断面の概略的説明図である。

【0180】感光体ドラム1は、基材1b上に有機光半導体を有する感光層1aを有し、矢印方向に回転し、対抗し接触回転する帯電ローラー2（導電性男性層2a、芯金2b）により感光体ドラム1上に約 -600V の表面電位に帯電させる。露光3は、ポリゴンミラーにより感光体上にデジタル画像情報に応じてオン・オフさせることで露光部電位が -100V 、暗部電位が -600V の静電荷像が形成される。複数の現像器4-1、4-2、4-3、4-4を用いイエロートナー、マゼンタトナー、シアントナーまたは、ブラックトナーを感光体1上に反転現像方法を用いトナー像を得た。該トナー像は、中間転写体5（弾性層5a、支持体として芯金5b）上に転写され中間転写体5上に四色の色重ね顕色像が形成される。感光体ドラム1上の転写材トナーはクリナー部材8により、残トナー容器9中に回収される。

【0181】中間転写体5は、パイプ状の芯金5b上にカーボンブラックの導電付与部材をニトリル・ブタジエンラバー（NBR）中に十分分散させた弾性層5bをコーティングした。該コート層5bの硬度は、「JIS K-6301」に準拠し30度で且つ体積固有抵抗値は、 $10^9\Omega\cdot\text{cm}$ であった。感光体1から中間転写体5への転写に必要な転写電流は $4\mu\text{A}$ であり、これは電源より $+500\text{V}$ を芯金5b上に付与することで得られた。

【0182】転写ローラー7の外径18mmで直径9mmの芯金7b上にカーボンの導電性付与部材をエチレン・プロピレン・ジエン系三元共重合体（EPDM）の発砲体中に十分分散させたものをコーティングすることにより生成した弾性層7aを有し、弾性層7aの体積固有抵抗値は、 $10^6\Omega\cdot\text{cm}$ で、「JIS K-6301」の基準の硬度は33度の値を示すものを用いた。転写ローラーには電圧を印加して $15\mu\text{A}$ の転写電流を流した。

【0183】加熱定着装置Hにはオイル塗布機能のない熱ロール方式の定着装置を用いた。この時上部ローラ

一、下部ローラー共にフッ素系樹脂の表面層を有するものを使用し、ローラーの直径は55mmであった。また、定着温度は155℃、ニップ幅を8mmに設定した。

【0184】実施例1～5及び比較例1、2

以上の設定条件で、図2に示す現像装置を用いて、常温常湿（25℃、60%RH）と低温低湿（15℃、10%RH）環境下、24枚（A4サイズ縦）／分のプリントアウト速度で現像剤（A）～（E）及び比較用現像剤（a）、（b）を各々逐次補給しながら単色での連続モード（すなわち、現像器を休止させることなくトナーの

消費を促進させるモード）で3000枚のプリントアウト試験を行い、得られたプリントアウト画像を後述の項目について評価した。

【0185】また、同時に、用いた画像形成装置と上記現像剤のマッチングについても評価した。

【0186】尚、クリーニングにより回収された残トナーは、リユース機構により現像器に搬送し、再使用した。

【0187】以上の評価結果を表4に示す。

【0188】

【表4】

表4 プリントアウト画像評価、並びに、画像形成装置マッチング評価結果

	現像剤 No.	プリントアウト画像評価									画像形成装置 マッチング評価		
		常温常湿			低温低湿						感光 ドラム	中間 転写体	定着 装置
		画像 濃度	濃度 一様性	カブリ	画像 濃度	ドット 再現性	カブリ	飛び散り					
								75g/㎡ 紙	105g/㎡ 紙	135g/㎡ 紙			
実施例1	(A)	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A
実施例2	(B)	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A
実施例3	(C)	A	B	B	A	B	B	A	A	B	B	C	C
実施例4	(D)	A	B	A	A	B	A	A	B	C	B	A	B
実施例5	(E)	B	B	B	B	A	C	A	A	B	C	B	B
比較例1	(a)	C	C	C	C	D	C	C	C	C	C	C	D
比較例2	(b)	C	D	D	C	D	D	D	D	D	C	D	D

【0189】実施例6及び7、比較例3

図2に示す画像形成装置の現像装置を図3に示すものに交換し、トナー担持体面の移動速度が静電潜像担持体面の移動速度に対し、2.8倍となるように設定し、24枚（A4サイズ縦）／分のプリントアウト速度で、トナー（A）と比較用トナー（a）の各々を逐次補給しながら単色での間歇モード（すなわち、1枚プリントアウトする毎に10秒間現像器を休止させ、再起動時の現像装置の予備動作でトナーの劣化を促進させるモード）により前記実施例と同様に評価を行った。

【0190】尚、ここで用いたトナー担持体の表面粗度Raは1.5で、トナー規制プレートは、リン青銅ベース板にウレタンゴムを接着し、トナー担持体との当接面

をナイロンによりコートしたものをを用いた。また、加熱定着装置Hには図10、図11に示した定着装置を用い、加熱体の検温素子31の表面温度は140℃、加熱体21—シリコンゴムの発砲体を下層に有するスポンジ加圧ローラー33間の総圧は8kg、加圧ローラーとフィルム32のニップは6mmとし、定着フィルム32には、転写材との接触面にPTFE（高分子量タイプ）に導電性物質を分散させた低抵抗の離型層を有する厚さ60μmの耐熱性ポリイミドフィルムを使用した。以上の評価結果を表5に示す。

【0191】

【表5】

表5 プリントアウト画像評価、並びに、画像形成装置マッチング評価結果

	トナー No.	プリントアウト画像評価								画像形成装置 マッチング評価	
		常温常湿			低温低湿					現像 スリーブ	定着 装置
		画像 濃度	濃度 一様性	カブリ	画像 濃度	ドット 再現性	カブリ	中抜け			
								128g/㎡ 紙	135g/㎡ 紙		
実施例6	(B)	A	A	A	A	A	A	A	A	A	B
実施例7	(F)	B	B	B	B	C	B	B	B	B	B
比較例3	(a)	C	C	C	C	D	D	D	D	C	D

【0192】実施例8及び比較例4、5

本実施例では市販のレーザービームプリンターLBPEX（キヤノン社製）にリユース機構を取り付け改造し、再設定して用いた。即ち、図4において、感光体ドラム40上の未転写トナーを該感光体ドラムに当接しているクリーナー41の弾性ブレード42によりかき落とした後、クリーナーローラーによってクリーナー内部へ送り、更にクリーナースクリュー43を経て、搬送スクリューを設けた供給用パイプ44によってホッパー45を介して現像器46に戻し、再度、回収トナーを利用するシステムを取り付け、一次帯電ローラー47としてナイロン樹脂で被覆された導電性カーボンを分散したゴムローラー（直径12mm、当接圧50g/cm）を使用し、静電潜像担持体にレーザー露光（600dpi）により暗部電位 $V_D = -700V$ 、明部電位 $V_L = -200V$ を形成した。トナー担持体として表面にカーボンブラックを分散した樹脂をコートした表面粗度 R_a が1.1を呈する現像スリーブ48を感光ドラム面の移動速度に対して1.1倍となる様に設定し、次いで、感光体ド

ラムと該現像スリーブとの間隙（S-D間）を $270\mu m$ とし、トナー規制部材としてウレタンゴム製ブレードを当接させて用いた。現像バイアスとして直流バイアス成分に交流バイアス成分を重畳して用いた。また、加熱定着装置の設定温度 $150^\circ C$ とした。

【0193】以上の設定条件で、常温常湿（ $25^\circ C$ 、60%RH）と高温高湿（ $30^\circ C$ 、80%RH）環境下、24枚（A4サイズ縦）／分のプリントアウト速度で、トナー（A）と比較用トナー（b）、（c）の各々を逐次補給しながら間歇モード（すなわち、1枚プリントアウトする毎に10秒間現像器を休止させ、再起動時の予備動作でトナーの劣化を促進させるモード）で3000枚のプリントアウト試験を行い、得られたプリントアウト画像を後述の項目について評価した。

【0194】また、同時に用いた画像形成装置と上記トナーとのマッチングについても評価した。

【0195】以上の評価結果を表6に示す。

【0196】

【表6】

表6 プリントアウト画像評価、並びに、画像形成装置マッチング評価結果

	トナー No.	プリントアウト画像評価									画像形成装置 マッチング評価	
		常温常湿			高温高湿						感光 ドラム	現像 スリーブ
		画像 濃度	濃度 一様性	カブリ	画像 濃度	ドット 再現性	カブリ	飛び散り				
								75g/㎡ 紙	105g/㎡ 紙	135g/㎡ 紙		
実施例 8	(A)	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A
比較例 4	(b)	C	D	C	C	D	D	C	D	D	D	D
比較例 5	(c)	C	C	C	C	C	D	C	C	D	C	D

【0197】実施例9

図4のトナーリユース機構を取り外しプリントアウト速

度を16枚(A4サイズ)／分とした以外は、実施例8と同様にし、前記トナー(A)を逐次補給しながら連続モード(すなわち、現像器を休止させることなく、トナーの消費を促進させるモード)でプリントアウト試験を行った。

【0198】得られたプリントアウト画像を後述の項目について評価すると共に、用いた画像形成装置とのマッチングについても評価した。その結果、いずれの項目についても良好であった。

【0199】本発明の実施例及び比較例中に記載の評価項目の説明との評価基準について述べる。

【0200】〔耐ブロッキング性評価〕50mlのポリカップにトナー10gを入れ、50℃に設定した熱風乾燥器中に1週間静置した後、取り出したポリカップをゆっくりと回転させた際の放置トナーの様子を目視で評価した。

A：流動性が損なわれていない。

B：流動性が低下しているものの、カップの回転に従い、徐々に流動性を回復する。

C：凝集物が見られるものの針で突けばほぐれる。

D：針で突いてもほぐれない程に粒状化、或いはケーキング。

【0201】〔プリントアウト画像評価〕

〈1〉画像濃度

通常の複写機用普通紙(75g/m²)に所定の枚数のプリントアウトを終了した時の画像濃度により評価した。尚、画像濃度は「マクベス反射濃度計」(マクベス社製)を用いて、原稿濃度が0.00の白地部分のプリントアウト画像に対する相対濃度を測定した。

A：1.40以上

B：1.35以上、1.40未満

C：1.00以上、1.35未満

D：1.00未満

【0202】〈2〉画像濃度一様性

ベタ黒画像を連続して2枚プリントアウトした後、2枚目のベタ黒画像上に生じた画像濃度の濃淡差を「マクベス反射濃度計」(マクベス社製)を用いて測定し評価した。

A：0.05未満

B：0.05以上、0.10未満

C：0.10以上、0.30未満

D：0.30以上

【0203】〈3〉ドット再現性

潜像電界によって電界が閉じ易く、再現しにくい図7に示す様な小径(50μm)の孤立ドットパターンの画像をプリントアウトし、そのドット再現性を評価した。

A：欠損2個以下／100個

B：欠損3～5個／100個

C：欠損6～10個／100個

D：欠損11個以上／100個

【0204】〈4〉画像カブリ

「リフレクトメータ」(東京電色社製)により測定したプリントアウト画像の白地部分の白色度と転写紙の白色度の差から、カブリ濃度(%)を算出し、画像カブリを評価した。

A：1.5%未満

B：1.5%以上、2.5%未満

C：2.5%以上、4.0%未満

D：4.0%以上

【0205】〈5〉画像飛び散り

図8(a)に示した「電」文字パターンを普通紙(75g/m²)と厚紙(105g/m²と135g/m²)に6ポイントの文字サイズでプリントした際の文字周辺部へのトナー飛び散り(図8(b)の状態)をルーペを用いて30倍に拡大して観察し評価した。

A：ほとんど発生せず。

B：軽微な飛び散りが見られる。

C：若干の飛び散りが見られる。

D：顕著な飛び散りが見られる。

【0206】〈6〉画像中抜け

図9(a)に示した「驚」文字パターンを厚紙(128g/m²と135g/m²)に10ポイントの文字サイズでプリントした際の文字の中抜け(図9(b)の状態)をルーペを用いて30倍に拡大して観察し評価した。

A：ほとんど発生せず。

B：軽微な中抜けが見られる。

C：若干の中抜けが見られる。

D：顕著な中抜けが見られる。

【0207】〔画像形成装置マッチング評価〕

〈1〉現像スリーブとのマッチング

プリントアウト試験終了後、現像スリーブ表面への残留トナーの固着の様子とプリントアウト画像への影響を目視で評価した。

A：固着は未発生

B：固着はほとんど発生せず

C：固着があるが、画像への影響が少ない

D：固着が多く、画像ムラを生じる

【0208】〈2〉感光ドラムとのマッチング

プリントアウト試験終了後、感光体ドラム表面の傷や残留トナーの固着の発生状況とプリントアウト画像への影響を目視で評価した。

A：傷及び固着は未発生

B：わずかに傷の発生が見られるが、画像への影響はない

C：固着や傷があるが、画像への影響が少ない

D：固着が多く、縦スジ状の画像欠陥を生じる

【0209】〈3〉中間転写体とのマッチング

プリントアウト試験終了後、中間転写体表面の傷や残留トナーの固着状況を目視で評価した。

A : 傷及び固着は未発生

B : 表面に残留トナーの存在が認められるが、傷は認められず画像への影響はない

C : 固着や傷があるが、画像への影響が少ない

D : 固着が多く、画像欠陥を生じる

【0210】〈4〉定着装置とのマッチング

プリントアウト試験終了後、定着ローラーやフィルムの表面の傷や残留トナーの固着状況を目視で評価した。

A : 傷及び固着は未発生

B : わずかに固着が見られるものの、傷は見られず画像への影響はない

C : 固着や傷があるが、画像への影響が少ない

D : 固着が多く、画像欠陥を生じる

【0211】

【発明の効果】以上説明したように、本発明によれば、トナー粒子の粒径頻度分布との円形度頻度分布を精密に制御すると共に、トナー中の残存モノマー量を500ppmとし、且つ、ワックス成分を結着樹脂中に島状に分散させることにより、トナーに望ましい現像性と転写性を与えることが可能となり、ドット再現性に優れ、高品位画像を長期に渡って形成することができる。また、トナーの保存性や画像形成装置とのマッチングも好適なものとなる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明に好適な画像形成装置の概略的説明図である。

【図2】本発明の実施例に用いた二成分現像剤用の現像装置の要部の拡大横断面図である。

【図3】本発明の実施例に用いた一成分現像剤用の現像装置の要部の拡大横断面図である。

【図4】未転写トナーをリユースする画像形成装置の概略的説明図である。

【図5】ワックス成分を内包化しているトナー粒子の断面の一例を示す模式図である。

【図6】本発明に係るワックス成分の昇温時におけるD

SC曲線の概略的説明図である。

【図7】トナーの現像特性をチェックする為の孤立ドットパターンの説明図である。

【図8】文字画像の飛び散りの状態を示す模式図である。

【図9】文字画像の中抜けの状態を示す模式図である。

【図10】本発明の実施例に用いた定着装置の要部の分解斜視図である。

【図11】本発明の実施例に用いた定着装置の非駆動時のフィルムの状態を示した要部の拡大横断面図である。

【符号の説明】

1 感光体（静電潜像担持体）

2 帯電ローラー

3 露光

4 4色現像器（4-1、4-2、4-3、4-4）

5 中間転写体

6 転写材

7 転写ローラ

11 現像剤担持体

13 感光体ドラム

30 ステータス

31 加熱体

31a ヒーター基板

31b 発熱体

31c 表面保護層

31d 検温素子

32 定着フィルム

33 加圧ローラー

34 コイルばね

35 フィルム端部規制フランジ

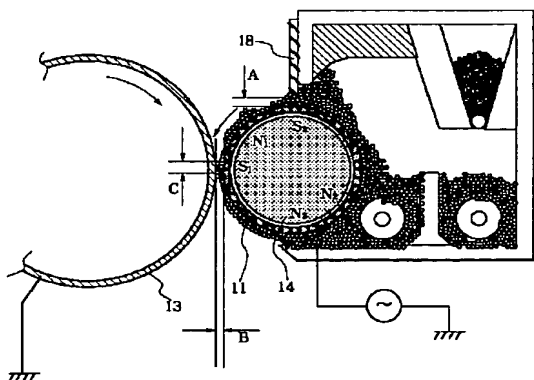
36 給電コネクタ

37 断電部材

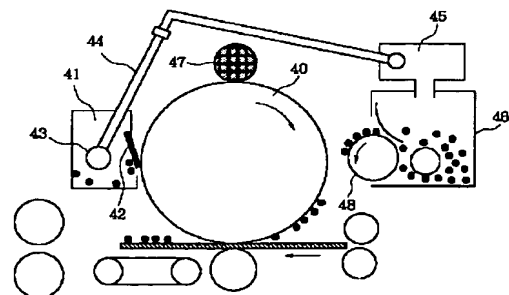
38 入口ガイド

39 出口ガイド（分離ガイド）

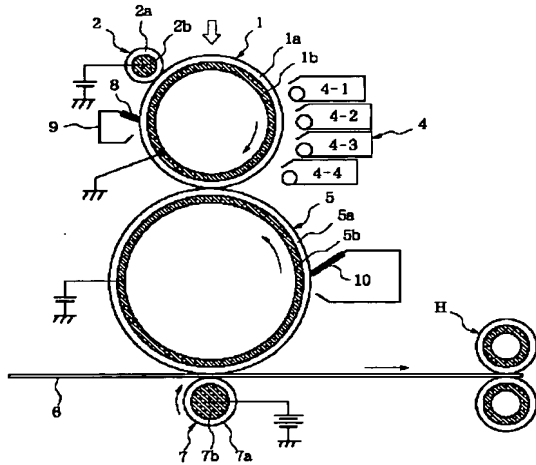
【図2】



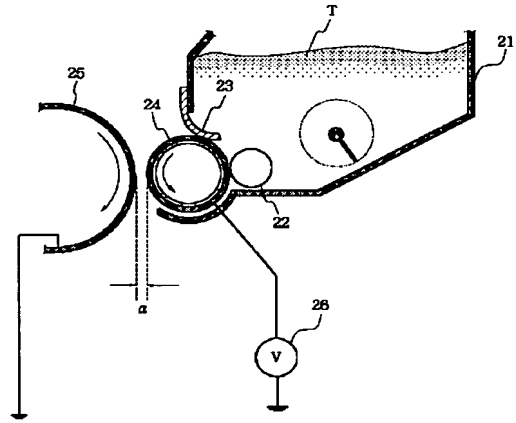
【図4】



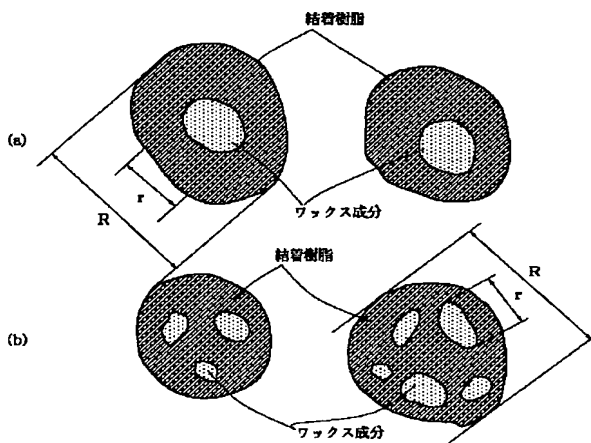
【図 1】



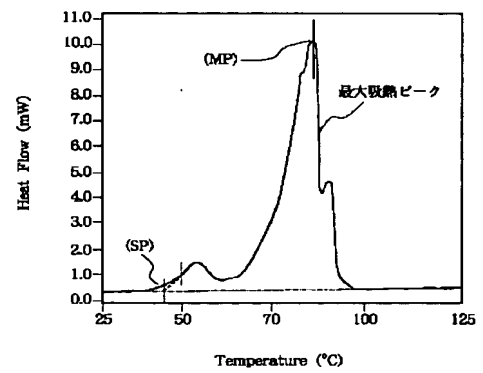
【図 3】



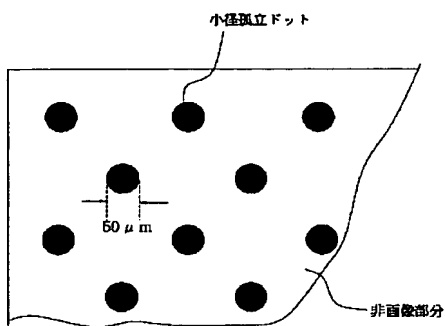
【図 5】



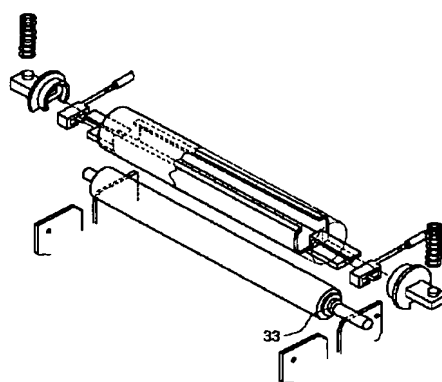
【図 6】



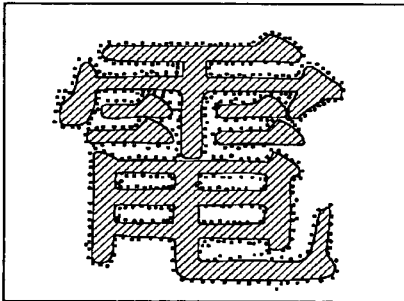
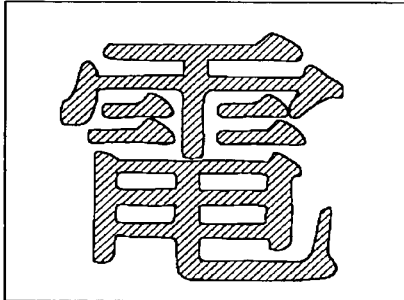
【図 7】



【図 10】

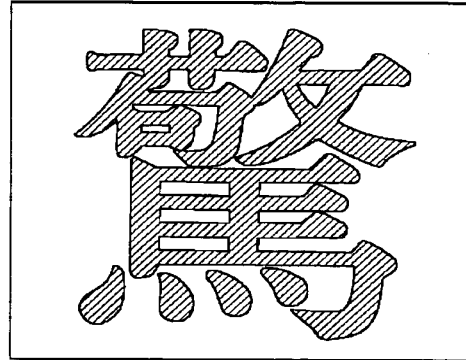


【図 8】

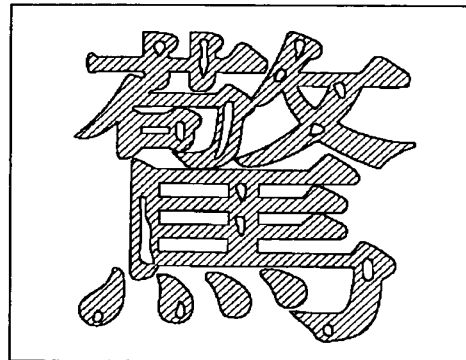


【図 9】

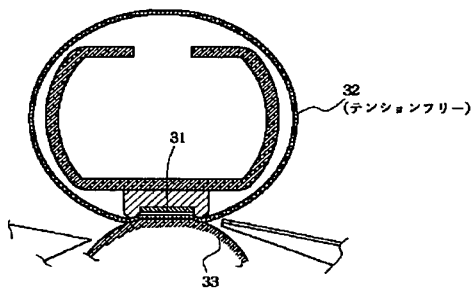
(a)



(b)



【図 11】



フロントページの続き

(51) Int. Cl. 6

G 0 3 G 15/08

識別記号

5 0 4

5 0 7

15/16

1 0 3

15/20

1 0 1

21/10

F I

G 0 3 G 15/16

1 0 3

15/20

1 0 1

9/08

3 2 1

3 6 5

15/08

5 0 7 L

21/00 5 0 7 H
3 2 6

(72) 発明者 橋本 昭
東京都大田区下丸子 3 丁目 30 番 2 号キャノ
ン株式会社内

(72) 発明者 吉田 聡
東京都大田区下丸子 3 丁目 30 番 2 号キャノ
ン株式会社内